

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number : 10-090733

(43)Date of publication of application : 10.04.1998

(51)Int.Cl.

G02F 1/17

(21)Application number : 08-239314

(71)Applicant : DAINICHISEIKA COLOR & CHEM MFG
CO LTD
VICTOR CO OF JAPAN LTD

(22)Date of filing : 10.09.1996

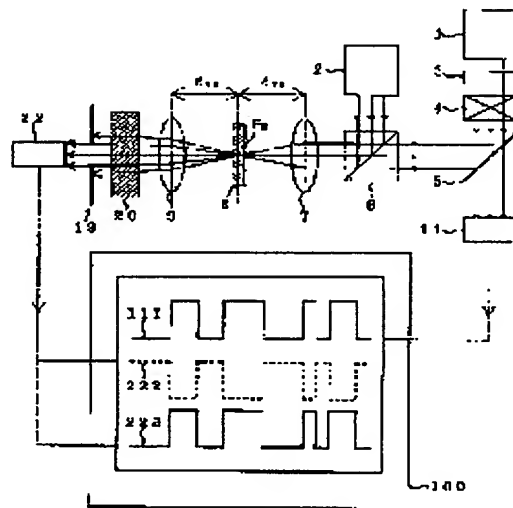
(72)Inventor : TANAKA NORIO
TAKARADA SHIGERU
YANAGIMOTO HIROMITSU
KAI MASAKATSU
UENO ICHIRO

(54) LIGHT CONTROL METHOD AND ITS DEVICE

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To extract a photo responsiveness of ample magnitude and speed from a photo responsive optical element with a good reproducibility.

SOLUTION: Light sources 1, 2 emit control light and signal light respectively. These kinds of light are converged by a condenser lens 7 to irradiate an optical cell 8 packed with photo responsive liquid composition, only the signal light is detected by a photodetector 22 through a light receiving lens 9 and a wavelength selection transmission filter 20. The on/off action of the control light increases/decreases reversibly the transmission factor and/or refractivity of the signal light to realize the intensity modulation of the signal light. By setting the numeral aperture of the light receiving lens 9 at a value substantially smaller than that of the condenser lens 7, the light response of ample magnitude and photo responsiveness can be extracted from a light responsive liquid composition including a dyestuff packed in the optical cell 8.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

04.12.2002

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

3504076

[Date of registration]

19.12.2003

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

*** NOTICES ***

JPO and NCIPi are not responsible for any damages caused by the use of this translation.

- 1.This document has been translated by computer. So the translation may not reflect the original precisely.
- 2.**** shows the word which can not be translated.
- 3.In the drawings, any words are not translated.

CLAIMS

[Claim(s)]

[Claim 1] The control light of the wavelength to which said optical responsibility constituent induces the optical cel filled up with the liquefied optical responsibility constituent is irradiated. Control light is the optical control approach of performing said signal luminous-intensity modulation and/or luminous-density modulation which penetrate said optical cel by changing reversibly the permeability and/or refractive index of signal light in a different wavelength band. Complete respectively said control light and said signal light, and it irradiates to said optical cel. And the optical control approach characterized by having arranged the optical path of said control light and said signal light, respectively so that the fields where the photon density near [each] the focus of said control light and said signal light is the highest may overlap mutually in said optical responsibility constituent in said optical cel.

[Claim 2] The optical control approach characterized by making said control light and said signal light spread by the same optical path substantially in said optical cel in the optical control approach according to claim 1.

[Claim 3] The optical control approach characterized by classifying and taking out the signal light bundle of rays of the field which received strongly said intensity modulation and/or a luminous-density modulation among the signal light bundle of rayses to emit in the optical control approach according to claim 1 or 2 after penetrating said optical responsibility constituent in said optical cel.

[Claim 4] the optical control approach characterize by classify and take out the signal light bundle of rays of the field which received strongly said intensity modulation and/or a luminous density modulation by take out the signal light bundle of rays to emit in the include angle range (angular aperture) smaller than the emission include angle of said signal light bundle of rays in the optical control approach according to claim 1 or 2 after penetrate said optical responsibility constituent in said optical cel .

[Claim 5] By changing the physical relationship of each focal location of said control light and said signal light, and said optical cel to either of claims 1-4 in the optical control approach of a publication The optical control approach characterized by choosing and taking out one of the optical response of the direction where the reinforcement of the appearance of said signal light which penetrated said optical cel decreases, and the optical responses to which the reinforcement of the appearance of said signal light increases by the exposure of said control light.

[Claim 6] The optical control approach characterized by said liquefied light responsibility constituent containing coloring matter in the optical control approach given in either of claims 1-5.

[Claim 7] The control light of the wavelength to which said optical responsibility constituent induces the optical cel filled up with the liquefied optical responsibility constituent is irradiated. Control light is an optical control unit used for the optical control approach of performing said signal luminous-intensity modulation and/or luminous-density modulation which penetrate said optical cel by making the permeability and/or refractive index of signal light in a different wavelength band fluctuating reversibly. So that it may have the convergence means as which said control light and said signal light are completed respectively and the fields where the photon density near [each] the focus of said control light which it converged, and said signal light is the highest may overlap mutually The optical path of said control light and said signal light is arranged, respectively. And said liquefied light responsibility constituent in said optical cel The optical control unit characterized by being arranged in the location where the fields where the photon density near [each] the focus of said control light which it converged, and said signal light is the highest overlap mutually.

[Claim 8] The optical control unit characterized by having optical-path arrangement which said control light and said signal light spread by the same optical path substantially in said optical cel in an optical control unit

according to claim 7.

[Claim 9] The optical control unit characterized by having the means which classifies and takes out the signal light bundle of rays of the field which received strongly said intensity modulation and/or a luminous-density modulation among the signal light bundle of rayses to emit in an optical control unit according to claim 7 or 8 after penetrating said optical responsibility constituent in said optical cel.

[Claim 10] The optical control unit characterized by using the convergence means of numerical aperture smaller than the numerical aperture of the convergence means used when completing said signal light to said optical cel and carrying out incidence to it as a means which classifies and takes out the signal light bundle of rays of the field which received strongly said intensity modulation and/or a luminous-density modulation in an optical control unit according to claim 9.

[Claim 11] The optical control unit characterized by using a diaphragm as a means which classifies and takes out the signal light bundle of rays of the field which received strongly said intensity modulation and/or a luminous-density modulation in an optical control unit according to claim 9.

[Claim 12] By having a migration means to change the physical relationship of each focal location of said control light and said signal light, and said optical cel to either of claims 7-11 in the optical control unit of a publication, and using said migration means By changing the physical relationship of each focal location of said control light and said signal light, and said optical cel The optical control unit characterized by choosing and taking out one of the optical response of the direction where the reinforcement of the appearance of said signal light which penetrated said optical cel decreases, and the optical responses to which the reinforcement of the appearance of said signal light increases by the exposure of said control light.

[Claim 13] The optical control unit characterized by having a means to divide into signal light and control light a mixed light of signal light and control light which has penetrated said optical responsibility constituent in said optical cel in an optical control unit given in either of claims 7-12.

[Claim 14] Said convergence means to complete respectively said control light and said signal light as either of claims 7-13 in the optical control unit of a publication, And/or, after penetrating said optical responsibility constituent in said optical cel, The means which classifies and takes out the signal light bundle of rays of the field which received strongly said intensity modulation and/or a luminous-density modulation among the signal light bundle of rayses to emit, And/or, the optical control unit with which a means to divide into signal light and control light a mixed light of signal light and control light which has penetrated said optical responsibility constituent in said optical cel is characterized by having the structure included in said optical cel.

[Claim 15] The optical control unit characterized by said liquefied light responsibility constituent containing a volatile solvent in an optical control unit given in either of claims 7-14.

[Claim 16] The optical control unit characterized by said liquefied light responsibility constituent containing coloring matter in an optical control unit given in either of claims 7-15.

[Translation done.]

*** NOTICES ***

JPO and NCIPi are not responsible for any damages caused by the use of this translation.

1. This document has been translated by computer. So the translation may not reflect the original precisely.
2. **** shows the word which can not be translated.
3. In the drawings, any words are not translated.

DETAILED DESCRIPTION

[Detailed Description of the Invention]

[0001]

[Field of the Invention] This invention relates to the optical control approach and the optical control unit using the optical cel filled up with the useful liquefied optical responsibility constituent in the field of optoelectronics, such as optical communication and optical information processing, and photonics.

[0002]

[Description of the Prior Art] In the field of the optoelectronics which paid its attention to the multiplicity of light , and high density nature for the purpose of ultra high-speed signal transduction and processing , and photonics , researches and developments of the light and the optical control approach which be going to modulate luminous intensity (amplitude) or a frequency (wavelength) be briskly further using change of the permeability and the refractive index which be cause in the optical element which processed and created the optical material or the optical constituent by irradiate light , without use an electronic circuitry technique . Moreover, when it is going to perform a juxtaposition optical logical operation and an image processing taking advantage of the description of light, as for an optical intensity-distribution change etc., the "space optical modulator" for performing a certain modulation is very important for the cross section of a light beam (bundle of rays), and application of light and the optical control approach is expected also here.

[0003] As a phenomenon in which the application to light and the optical control approach is expected, nonlinear optical effects, such as saturable absorption, nonlinear refraction, and a photorefractive effect, and a photochromic phenomenon attract attention widely.

[0004] On the other hand, the phenomenon of newly causing light absorption in the second different wavelength band from the first wavelength band is also known without being accompanied by change of the molecular structure, and the molecule excited with the light of the first wavelength band can call this "excitation state absorption", "induction absorption", or "transient absorption."

[0005] At least two kinds of beams of light with which wavelength differs in JP,53-137884,A as an example which tried application of excitation state absorption to a solution or solid-state including a porphyrin system compound and an electron acceptor, for example are irradiated, and the optical conversion approach that the information which the beam of light of one wavelength has by this exposure is moved to the wavelength of the beam of light of another side is indicated. moreover -- JP,55-100503,A and JP,55-108603,A -- the spectrum between the ground states and excitation states of organic compounds, such as a porphyrin derivative, -- the difference of a spectrum is used and the liquid core mold optical fiber of functionality which chooses propagation light corresponding to a time change of excitation light is indicated. Moreover, the plastic optical fiber which contains in a core organic compounds, such as a porphyrin derivative which has the absorption corresponding to the transition to the triplet state of a high order further from the triplet state excited by light, is indicated by JP,63-89805,A. Moreover, after irradiating the light of the first wavelength at JP,63-236013,A at the crystal of cyanine dye, such as KURIPUTO cyanine, and carrying out optical pumping of the molecule, the light of the second different wavelength from the first wavelength is irradiated at said molecule, and an optoelectronic device which switches transparency or reflection of the second of the light of wavelength according to the optical-pumping condition by the light of the first wavelength is indicated. Moreover, the light of the first and the second wavelength is irradiated at the light modulation medium which distributed photoinduced-electron-transfer matter, such as a porphyrin derivative, in the matrix material, and a lightwave signal modulation medium which carries out light modulation using the difference of the absorption spectrum between the excitation states and ground states of a molecule is indicated by JP,64-73326,A.

[0006] As a configuration of the optical equipment used with these conventional technique JP,55-100503,A, JP,55-108603,A, And an equipment configuration which twists around the perimeter of the light source (for example, flash lamp) of excitation light the optical fiber which propagation light spreads is indicated by JP,63-89805,A. Rather, without making JP,53-137884,A and JP,64-73326,A converge the light which is equivalent to control light from a direction different from the optical path of signal light on the whole part which has spread the light equivalent to the signal light inside an optical responsibility optical element with the means of a projector lens etc. An equipment configuration which it is made to emit and is irradiated is indicated.

[0007]

[Problem(s) to be Solved by the Invention] However, in the above conventional techniques, since need the optical power of high density very much in order to cause permeability change or refractive-index change (optical response) of magnitude which is sufficient for practical use, or the response to an optical exposure is slow or the endurance of an optical response ingredient is low, the present condition is that what results in practical use is not yet obtained.

[0008] These people canceled the technical problem which the above-mentioned conventional technique has, and proposed invention (Japanese Patent Application No. No. 25618 [seven to], No. 151133 [eight to]) about the optical control approach and an optical control unit which pull out the optical response of sufficient magnitude and a rate from the optical element of optical responsibility by the lowest possible optical power, and invention (Japanese Patent Application No. No. 58413 [seven to], No. 58414 [seven to]) about an optical responsibility ingredient.

[0009] This invention solves the above-mentioned technical problem, and aims at offering further the optical control approach and the optical control unit for obtaining an optical response with sufficient repeatability in sufficient magnitude which improved further the above-mentioned application of these above-mentioned people.

[0010]

[Means for Solving the Problem] In order to attain the above-mentioned purpose, the optical control approach concerning invention of this application according to claim 1 The control light of the wavelength to which said optical responsibility constituent induces the optical cel filled up with the liquefied optical responsibility constituent is irradiated. Control light is the optical control approach of performing said signal luminous-intensity modulation and/or luminous-density modulation which penetrate said optical cel by changing reversibly the permeability and/or refractive index of signal light in a different wavelength band. Complete respectively said control light and said signal light, and it irradiates to said optical cel. And it is characterized by having arranged the optical path of said control light and said signal light, respectively so that the fields where the photon density near [each] the focus of said control light and said signal light is the highest may overlap mutually in said optical responsibility constituent in said optical cel.

[0011] Furthermore, in order to attain the above-mentioned purpose, the optical control approach concerning invention of this application according to claim 2 is characterized by making said control light and said signal light spread by the same optical path substantially in said optical cel in the optical control approach according to claim 1.

[0012] Furthermore, in order to attain the above-mentioned purpose, after the optical control approach concerning invention of this application according to claim 3 penetrates said optical responsibility constituent in said optical cel, it is characterized by classify and take out the signal light bundle of rays of the field which received strongly said intensity modulation and/or a luminous-density modulation among the signal light bundle of rayes to emit in the optical control approach according to claim 1 or 2.

[0013] In order to attain the above-mentioned purpose, furthermore, the optical control approach concerning invention of this application according to claim 4 In the optical control approach according to claim 1 or 2, after penetrating said optical responsibility constituent in said optical cel, the signal light bundle of rays to emit by taking out in the include-angle range (angular aperture) smaller than the emission include angle of said signal light bundle of rays It is characterized by classifying and taking out the signal light bundle of rays of the field which received strongly said intensity modulation and/or a luminous-density modulation.

[0014] In order to attain the above-mentioned purpose, furthermore, the optical control approach concerning invention of this application according to claim 5 Claims 1-4 either in the optical control approach of a publication, by changing the physical relationship of each focal location of said control light and said signal light, and said optical cel It is characterized by choosing and taking out one of the optical response of the direction where the reinforcement of the appearance of said signal light which penetrated said optical cel decreases, and the optical responses to which the reinforcement of the appearance of said signal light

increases by the exposure of said control light.

[0015] Furthermore, in order to attain the above-mentioned purpose, the optical control approach concerning invention of this application according to claim 6 is characterized by said liquefied light responsibility constituent containing coloring matter in the optical control approach of any of claims 1-5, or a publication.

[0016] In order to attain the above-mentioned purpose, furthermore, the optical control unit concerning invention of this application according to claim 7 The control light of the wavelength to which said optical responsibility constituent induces the optical cel filled up with the liquefied optical responsibility constituent is irradiated. Control light is an optical control unit used for the optical control approach of performing said signal luminous-intensity modulation and/or luminous-density modulation which penetrate said optical cel by making the permeability and/or refractive index of signal light in a different wavelength band fluctuating reversibly. So that it may have the convergence means as which said control light and said signal light are completed respectively and the fields where the photon density near [each] the focus of said control light which it converged, and said signal light is the highest may overlap mutually It is characterized by arranging the optical path of said control light and said signal light, respectively, and arranging said liquefied light responsibility constituent in said optical cel in the location where the fields where the photon density near [each] the focus of said control light which it converged, and said signal light is the highest overlap mutually.

[0017] Furthermore, in order to attain the above-mentioned purpose, the optical control unit concerning invention of this application according to claim 8 is characterized by having optical-path arrangement which said control light and said signal light spread by the same optical path substantially in said optical cel in an optical control unit according to claim 7.

[0018] Furthermore, in order to attain the above-mentioned purpose, after the optical control unit concerning invention of this application according to claim 9 penetrates said optical responsibility constituent in said optical cel, it is characterized by having the means which classifies and takes out the signal light bundle of rays of the field which received strongly said intensity modulation and/or a luminous-density modulation among the signal light bundle of rayses to emit in an optical control unit according to claim 7 or 8.

[0019] Furthermore, the optical control unit which applies to invention of this application according to claim 10 in order to attain the above-mentioned purpose is characterized in an optical control unit according to claim 9 by to use the convergence means of numerical aperture smaller than the numerical aperture of the convergence means used when completing said signal light to said optical cel and carrying out incidence to it as a means which classifies and takes out the signal light bundle of rays of the field which received strongly said intensity modulation and/or a luminous-density modulation.

[0020] Furthermore, in order to attain the above-mentioned purpose, the optical control unit concerning invention of this application according to claim 11 is characterized by using a diaphragm in an optical control unit according to claim 9 as a means which classifies and takes out the signal light bundle of rays of the field which received strongly said intensity modulation and/or a luminous-density modulation.

[0021] In order to attain the above-mentioned purpose, furthermore, the optical control unit concerning invention of this application according to claim 12 Claims 7-11 either by having a migration means to change the physical relationship of each focal location of said control light and said signal light, and said optical cel, in the optical control unit of a publication, and using said migration means By changing the physical relationship of each focal location of said control light and said signal light, and said optical cel It is ** as the description about choosing and taking out one of the optical response of the direction where the reinforcement of the appearance of said signal light which penetrated said optical cel decreases, and the optical responses to which the reinforcement of the appearance of said signal light increases by the exposure of said control light.

[0022] furthermore, the optical control unit applied to invention of this application according to claim 13 in order to attain the above-mentioned purpose -- either of claims 7-12 -- in the optical control unit of a publication, it is characterized by having a means to divide into signal light and control light a mixed light of signal light and control light which has penetrated said optical responsibility constituent in said optical cel.

[0023] In order to attain the above-mentioned purpose, furthermore, the optical control unit concerning invention of this application according to claim 14 Claims 7-13 either Said convergence means as which said control light and said signal light are respectively completed in the optical control unit of a publication, and/ Or the inside of the signal light bundle of rays emitted after penetrating said optical responsibility constituent in said optical cel, The means which classifies and takes out the signal light bundle of rays of the field which received strongly said intensity modulation and/or a luminous-density modulation, and/ Or a means to divide into signal light and control light a mixed light of signal light and control light which has

penetrated said optical responsibility constituent in said optical cel is characterized by having the structure included in said optical cel.

[0024] Furthermore, in order to attain the above-mentioned purpose, the optical control unit concerning invention of this application according to claim 15 is characterized by said liquefied light responsibility constituent containing a volatile solvent in the optical control unit of any of claims 7-14, or a publication.

[0025] Furthermore, in order to attain the above-mentioned purpose, the optical control unit concerning invention of this application according to claim 16 is characterized by said liquefied light responsibility constituent containing coloring matter in the optical control unit of any of claims 7-15, or a publication.

[0026] According to the purpose of use, a suitable combination can be selected and used for the optical responsibility constituent used by the optical control approach of this invention [which an optical responsibility constituent, the wavelength band of signal light, and the wavelength band of control light should put together], the wavelength band of signal light, and the wavelength band of control light as such combination.

[0027] What is necessary is to determine the wavelength thru/or the wavelength band of signal light according to the purpose of use, and just to select the combination of the wavelength of the optimal optical responsibility constituent for controlling this, and control light first as a concrete configuration procedure, for example. Or what is necessary is just to select the optical responsibility constituent suitable for this combination, after determining the combination of the wavelength of signal light and control light according to the purpose of use.

[0028] About the optical path length of the signal light which spreads the inside of the presentation of the liquefied optical responsibility constituent used by this invention, and the optical cel filled up with said optical responsibility constituent, and control light, it can set up as such combination on the basis of the permeability of the control light which penetrates an optical cel, and signal light. For example, the concentration of the component which absorbs control light or signal light at least among the presentations of an optical responsibility constituent can be determined first, and the optical path length of the signal light which spreads the inside of an optical cel so that the permeability of the control light which penetrates an optical cel, and signal light may subsequently become a specific value, and control light can be set up. Or first, after setting the optical path length as a specific value if needed for example, on an equipment design, the presentation of an optical responsibility constituent can be adjusted so that the permeability of the control light which penetrates an optical cel, and signal light may become a specific value.

[0029] The value of the permeability of the control light which penetrates an optical cel with it, and signal light is as being shown below, respectively. [optimal / although this invention aims at offering the optical control approach and an optical control unit which pull out optical response of magnitude and a rate sufficient by the lowest possible optical power from the optical cel filled up with the liquefied optical responsibility constituent / in order to attain this purpose]

[0030] It is suitable to perform the concentration of the light absorption component in an optical responsibility constituent and control of an existence condition, and a setup of the optical path length so that the permeability of the control light which spreads an optical cel may become 90% or less in the optical control approach and the optical control unit of this invention.

[0031] When it is going to use the optical response of the direction where the permeability of signal light decreases by the exposure of control light here, in the condition of not irradiating control light, it is suitable to perform the concentration of the light absorption component in an optical responsibility constituent and control of an existence condition, and a setup of the optical path length so that the permeability of the signal light which spreads an optical cel may become at least 10% or more.

[0032] The optical cel used by [optical cel] this invention It has the function to hold a liquefied optical responsibility constituent, and the function which gives a gestalt effectually to a liquefied optical responsibility constituent. Furthermore, after penetrating the function to converge, to receive the signal light and control light which are irradiated, and to make said signal light and said control light spread to said optical responsibility constituent, and said optical responsibility constituent, it has the function which is made to spread said signal light to emit and carries out outgoing radiation.

[0033] The gestalt of the optical cel used by this invention is divided roughly into an external gestalt and internal morphology.

[0034] According to the configuration of the optical control unit of this invention, as for the external gestalt of an optical cel, the thing of configurations, such as the shape of the shape of the shape of tabular and a rectangular parallelepiped, cylindrical, a semicircle column, and the square pole and the triangle pole, is used.

[0035] It is the gestalt of the cavity for being filled up with the internal morphology of an optical cel, i.e., a liquefied optical responsibility constituent, and a gestalt is effectually given to a liquefied optical responsibility constituent. Specifically according to the configuration of the optical control unit of this invention, the internal morphology of an optical cel can be suitably chosen from the shape of the shape of the shape of the shape of a thin film, a thick film, tabular, and a rectangular parallelepiped, cylindrical, a semicircle column, and the square pole, and the triangle pole, and a convex lens, and a concave lens etc.

[0036] The thing of arbitration can be used for the configuration and the quality of the material of an optical cel if the following requirements are satisfied.

[0037] (1) Above external gestalten and internal morphology are maintainable to a precision in a service condition.

[0038] (2) It is inactive to a liquefied optical responsibility constituent.

[0039] (3) The presentation change by stripping, transparency, and osmosis of many components which constitute a liquefied optical responsibility constituent can be prevented.

[0040] (4) A constituent can be prevented from liquefied optical responsibility deteriorating by contacting the gas or liquid which exists in operating environments, such as oxygen and water.

[0041] In addition, what is necessary is to restrict the function to prevent presentation change and degradation of a liquefied optical responsibility constituent among the above-mentioned requirements within the limits of the service life as an optical element, and just to be able to demonstrate it.

[0042] After penetrating said optical responsibility constituent in the convergence means for completing said control light and said signal light, and/or said optical cel, The means which classifies and takes out the signal light bundle of rays of the field which received strongly said intensity modulation and/or a luminous-density modulation among the signal light bundle of rayses to emit, And/or, the optical cel of the integral construction which built into said optical cel a means to divide into signal light and control light a mixed light of signal light and control light which has penetrated said optical responsibility constituent in said optical cel can be used.

[0043] In [optical responsibility constituent] this invention, when control light is irradiated, well-known various things can be used as a liquefied optical responsibility constituent used for the optical control approach and an optical control unit to which the permeability and/or refractive index of signal light in a different wavelength band from control light are changed reversibly.

[0044] If the example is given concretely, for example GaAs, GaAsP, GaAlAs, What carried out colloidal dispersion of the ultrafine particle of compound semiconductors, such as InP, InSb, InAs, PbTe, InGaAsP, and ZnSe, into the liquefied matrix material, the metal halogenide (for example, a potassium bromide --) which doped dissimilar metal ion said metal halogenides (for example, a copper bromide --), such as a sodium chloride What carried out colloidal dispersion of the ultrafine particles, such as a copper chloride and a cobalt chloride, into the liquefied matrix material, CdS, CdSe, CdSeS which doped dissimilar metal ion, such as copper, What carried out colloidal dispersion of the ultrafine particle of cadmium chalcogenide, such as CdSeTe, into the liquefied matrix material, What carried out colloidal dispersion of the ultrafine particle of semi-conductors, such as silicon, germanium, a selenium, and a tellurium, into the liquefied matrix material, What carried out colloidal dispersion of the ultrafine particle of noble metals, such as platinum, gold, and palladium, into the liquefied matrix material, The dissolution or the thing which carried out colloidal dispersion can be suitably used for coloring matter into a matrix material besides being the dissolution thru/or the thing which carried out colloidal dispersion into a liquefied matrix material about the complex of metal ions (for example, neodum ion, erbium ion, etc.).

[0045] Also in these, into a matrix material, since a matrix material and the selection range of coloring matter are wide and processing to an optical cel is also easy the range, coloring matter can be especially used for the dissolution or the thing which carried out colloidal dispersion suitably by this invention.

[0046] In [coloring matter] this invention, a well-known thing can be used as coloring matter.

[0047] As an example of the coloring matter which can be used by this invention, thoria reel methane system coloring matter, such as cyanine dye, such as - diethyl thia carbocyanine iodide, and azo dye [, such as acridine dyes, such as xanthene dyes, such as Rhodamine B, rhodamine 6G, eosine and Phloxine B, an acridine orange, and acridine red, ethyl red, and Methyl Red,], porphyrin system coloring matter, phthalocyanine system coloring matter, 3, and 3 '3, 3'-diethyl OKISA dicarbocyanine iodide, brilliant green, and Victoria blue R, etc. can be used suitably, for example.

[0048] In this invention, it is independent about these coloring matter, or two or more kinds can be mixed and used.

[0049] The matrix material which can be used by [matrix material] this invention can use the thing of arbitration, if the conditions that the presentation as the dissolution or that colloidal dispersion can be carried out, and a (4) light responsibility constituent can be kept good [stability] with sufficient stability for the coloring matter used by that permeability is high in the wavelength field of the light used with the optical control system of a liquefied thing and (1) (2) this invention and (3) this inventions are satisfied.

[0050] As a matrix material of an inorganic system, water, water glass (thick water solution of an alkali silicate), a hydrochloric acid, a sulfuric acid, a nitric acid, an aqua regia, a chlorosulfonic acid, methansulfonic acid, trifluoro methansulfonic acid, etc. can be used, for example.

[0051] Moreover, as a matrix material of an organic system, various organic solvents and liquefied organic polymeric materials can be used.

[0052] As an volatile organic solvent, specifically A methanol, ethanol, Isopropyl alcohol, n-butanol, amyl alcohol, a cyclohexanol, Alcohols, such as benzyl alcohol, ethylene glycol, a diethylene glycol, Polyhydric alcohol, such as a glycerol, ethyl acetate, n-butyl acetate, Ester, such as amyl acetate and isopropyl acetate, an acetone, a methyl ethyl ketone, Ketones, such as methyl isobutyl ketone and a cyclohexanone, diethylether, Dibutyl ether, methoxy ethanol, ethoxy ethanol, butoxy ethanol, Ether, such as carbitol, a tetrahydrofuran, 1, 4-dioxane, Cyclic ether, such as 1 and 3-dioxolane, dichloromethane, chloroform, A carbon tetrachloride, 1, 2-dichloroethane, 1 and 1, 2-trichloroethane, Halogenated hydrocarbon, such as trichlene, bromoform, dibromomethane, and diiodomethane Benzene, toluene, a xylene, a chlorobenzene, o-dichlorobenzene, Aromatic hydrocarbon, such as a nitrobenzene, an anisole, and alpha-chloronaphthalene Aliphatic hydrocarbon, such as n pentane, n-hexane, n-heptane, and a cyclohexane Amides, such as N,N-dimethylformamide, N,N-dimethylacetamide, and hexamethylphosphoric triamide Urea derivatives, such as cyclic amide [, such as N-methyl pyrrolidone], tetramethylurea, 1, and 3-dimethyl-2-imidazolidinone Carbonates, such as sulfoxides, such as dimethyl sulfoxide, ethylene carbonate, and propylene carbonate Nitril, such as an acetonitrile, propionitrile, and a benzonitrile Nitrogen-containing heterocyclic compounds, such as a pyridine and a quinoline, triethylamine, Solvents, such as nitromethane besides organic acids, such as amines, such as triethanolamine, diethylamino alcohol, and an aniline, chloroacetic acid, trichloroacetic acid, trifluoroacetic acid, and an acetic acid, a carbon disulfide, and a sulfolane, can be used.

[0053] The thing of two or more classes may be mixed and used for these solvents again.

[0054] [the dissolution of the coloring matter to the inside of a matrix material, or colloidal dispersion] -- the dissolution or an approach well-known for carrying out colloidal dispersion can be used for coloring matter into these matrix materials. For example, after dissolving the approach and coloring matter which dissolve coloring matter in an organic solvent or water glass, and a nonvolatile and liquefied matrix material into a common volatile solvent and mixing, since a solvent is used if needed and coloring matter is dissolved or distributed into the raw material monomer of the approach of evaporating a solvent and removing, and a liquefied organic macromolecule system matrix material, this monomer can be suitably used for a polymerization thru/or the approach of making carry out a polycondensation and forming a matrix material, etc. Although it is known that the special meeting object which is made to condense a coloring matter molecule and is called "H meeting object", "J meeting object", etc. with devising the combination and the processing approach of coloring matter and a matrix material can be made to form, the coloring matter molecule in a matrix material may be used on the conditions which form such a state of aggregation or a meeting condition.

[0055] Moreover, an approach well-known for carrying out colloidal dispersion of the aforementioned various ultrafine particles into a liquefied matrix material can be used. For example, the approach of carrying out uptake of the ultrafine particle which manufactured said ultrafine particle by gaseous-phase methods, such as the approach of making it form in a liquefied matrix material, chemical vapor deposition, the sputtering method, and an evaporation method in inert gas, into a liquefied matrix material using a dispersant if needed etc. can be used suitably.

[0056] In addition, in the range which does not cause trouble to the function, the liquefied optical responsibility constituent used by this invention may contain an anti-oxidant well-known as an accessory constituent, an ultraviolet ray absorbent, a singlet oxygen quencher, a distributed assistant, a distributed stabilizer, a surfactant, etc. in order to raise the stability and endurance as an optical element.

[0057]

[Embodiment of the Invention] Hereafter, the operation gestalt of this invention is explained based on a drawing.

[0058] [Operation gestalt 1] The outline configuration of the optical control unit of this operation gestalt is shown in drawing 1 . Such an optical equipment configuration and arrangement can be suitably used, also

when others, the interior, and an external gestalt in case internal morphology uses the optical cel 8 of a thin film mold use optical cels, such as the shape of the shape of tabular and a rectangular parallelepiped, cylindrical, a semicircle column, and the square pole, so that it may illustrate to drawing 1.

[0059] Here, the optical cel 8 of a thin film mold is the thing of the configurations with internal morphology following, for example.

[0060] (1) The cel 800 (drawing 2) made from optical glass or quartz glass.

[0061] (2) The collapsible optical cel 810 (drawing 3) of a configuration of having held two sheet glass by superposition and the metal frame for immobilization on both sides of a spacer and rubber packing.

[0062] The cel 800 made from optical glass or quartz glass as shown in drawing 2 forms the liquefied light responsibility constituent restoration section 808 with incidence and outgoing radiation side glass 801 and 802, side windshields 803 and 804, and base glass 805. As the glass quality of the material, optical glass, such as soda glass besides quartz glass and borosilicate glass, can be used, and it can manufacture with a well-known glass processing technique. In order to acquire the precision as an optical cel, it is necessary to maintain the smoothness and parallelism of incidence and outgoing radiation side glass 801 and 802 to altitude at the time of glass processing. It fills up with a liquefied optical responsibility constituent through the introductory tubing 806 from an inlet 807. The liquefied light responsibility constituent with which it was filled up in the inlet 807 inserting the plug made from polytetrafluoroethylene (not shown) or by stopping an inlet 807 by glass processing can be sealed into an optical cel, and the requirements for the aforementioned optical cel can be satisfied. The cel 800 made from optical glass or quartz glass can be widely used, in case it is filled up with the liquefied light responsibility constituent using organic [a large majority of] and an inorganic matrix material except for the case where the solution which corrodes glass, for example, the liquid of strong-base nature, a hydrofluoric acid, or fluoroboric acid is used. It is useful when using acids, such as a hydrochloric acid, a sulfuric acid, a nitric acid, an aqua regia, a chlorosulfonic acid, methansulfonic acid, trifluoro methansulfonic acid, chloroacetic acid, trichloroacetic acid, trifluoroacetic acid, and an acetic acid, as a matrix material especially.

[0063] The same gestalt as the glass optical cel 800 shown in drawing 2 can be manufactured with transparent plastics (organic glass), such as a polymethyl methacrylate, polystyrene, and a polycarbonate, and can also be used as an optical cel. However, a matrix material needs to care about the way, and the ingredient selection and combination which dissolve this plastics, invade or bend in this case.

[0064] The collapsible optical cel 810 as shown in drawing 3 sandwiches the spacer 814 which formed the liquefied light responsibility constituent restoration section 818 with tabular incidence and outgoing radiation side glass 813 and 815 of two sheets, sandwiches this with fixed frames 811 and 817 through rubber packing 812 and 816, uses a screw (not shown) for the fixed screw holes 824 and 825, and fixes to them. The introductory tubing 822 and 823 attached in the fixed frame 817 leads to the introductory hole 821 prepared in the fixed frame 817, the introductory hole 820 prepared in rubber packing 816, and the introductory hole 819 subsequently to incidence and outgoing radiation side glass 815 prepared, and can introduce a liquefied optical responsibility constituent to the restoration section 818 through these introductory paths. The optical path length who spreads the inside of an optical responsibility constituent when the thickness, i.e., the signal light, and/or control light of the restoration section 818 carry out incidence perpendicularly is determined by the thickness of the spacer 814 at the time of assembly. Since a spacer 814, incidence and outgoing radiation side glass 813 and 815, rubber packing 812 and 815, and fixed frames 811 and 817 contact a liquefied optical responsibility constituent altogether, they need to be the quality of the materials which bear the solubility of a liquefied matrix material, permeability, permeability, and/or corrosive. Specifically, the quality of the material of a spacer 814 has optical glass, quartz glass, polytetrafluoroethylene, isobutylene isoprene rubber, silicone rubber, desirable ethylene-propylene rubber, etc. In order to reconcile precision maintenance of said optical path length and seal nature maintenance of liquid especially, fluorine system polymeric materials, such as polytetrafluoroethylene, are used suitably.

[0065] As incidence and outgoing radiation side glass 813 and 815, optical glass, such as synthetic sapphire besides quartz glass, soda glass, and borosilicate glass, can be used. Moreover, in the case of the liquid with which said matrix material corrodes inorganic glass, organic glass, such as a polymethyl methacrylate, polystyrene, and a polycarbonate, can also be used. As the quality of the material of rubber packing 812 and 816, isobutylene isoprene rubber, silicone rubber, ethylene-propylene rubber, the fluororesin system rubber that carried out radiation irradiation bridge formation can be used. Fixed frames 811 and 817 can use suitably metal things, such as stainless steel and gold-plated brass.

[0066] The case where what filled up with the chloroform solution (concentration of 5xten - three mols/l.) of a tetrapod (t-butyl) copper phthalocyanine the cel 800 made from quartz glass of drawing 2 hereafter

prepared as an optical cel 8 of drawing 1 so that the thickness (optical path length at the time of carrying out vertical incidence) of a liquefied light responsibility constituent might be set to 50 micrometers is used is explained. The permeability spectrum of the optical cel 8 in this case is shown in drawing 4. The permeability of this optical cel 8 was 91% on the wavelength (830nm) of signal light 0.5% in the wavelength (633nm) of control light.

[0067] The optical control unit of this invention which illustrates an outline to drawing 1 consists of the light source 1 of control light, the light source 2 of signal light, ND filter 3, a shutter 4, the transfective mirror 5, the photomixing machine 6, a condenser lens 7, the optical cel 8, the light-receiving lens 9, the wavelength selection transparency filter 20, diaphragm 19, photodetectors 11 and 22, and an oscilloscope 100.

[0068] Among these optical elements thru/or an optic, the light source 1 of control light, the light source 2 of signal light, the photomixing machine 6, a condenser lens 7, the optical cel 8, the light-receiving lens 9, and the wavelength selection transparency filter 20 are indispensable equipment configuration elements, in order to enforce the optical control approach of this invention by the equipment configuration of drawing 1. In addition, ND filter 3, a shutter 4, the transfective mirror 5, and diaphragm 19 are established if needed, and although it is unnecessary in order for photodetectors 11 and 22 and an oscilloscope 100 to enforce [and] the optical control approach of this invention, it is used as an electronic instrument for checking actuation of optical control if needed.

[0069] Next, the description of each component and actuation are explained.

[0070] Laser equipment is suitably used for the light source 1 of control light. The oscillation wavelength and output are suitably chosen according to the wavelength of the target signal [approach / of this invention / optical / control] light, and the response characteristic of an optical responsibility constituent to be used. There is especially no limit about the method of laser oscillation, and the thing of the format of arbitration can be used according to an oscillation wavelength band, an output, economical efficiency, etc. Moreover, after carrying out wavelength conversion of the light of the laser light source by the nonlinear optical element, you may use it. Specifically, solid state laser, such as gas laser, such as an Ar ion laser (oscillation wavelength 457.9 thru/or 514.5nm) and a helium neon laser (633nm), ruby laser, and Nd:YAG laser, dye laser, semiconductor laser, etc. can be used suitably. Not only the coherent light from the laser light source but non-coherent light can also be used for the light source 2 of signal light. Moreover, by the light filter or the monochromator, wavelength selection of the continuous spectrum light from a tungsten filament lamp besides [which gives the homogeneous light] the light source, a metal halide lamp, the xenon discharge tubes, etc., such as laser equipment, light emitting diode, and the neon discharge tube, may be made, and it may be used.

[0071] According to the purpose of use, a suitable combination is selected as such combination, and the optical responsibility constituent used by the optical control approach of this invention, the wavelength band of signal light, and the wavelength band of control light are used. An operation gestalt is explained about the case where the combination of the optical cel 800 filled up with the aforementioned liquefied light responsibility constituent as the light source 2 of signal light as a helium neon laser (Gaussian beam with an oscillation wavelength [of 633nm] and a beam diameter of 2mm) and an optical cel 8 as the light source 1 of semiconductor laser (Gaussian beam with a diameter [after the oscillation wavelength of 830nm, the continuous-oscillation output of 5mW, and beam plastic surgery] of about 8mm) and control light is used hereafter.

[0072] Although ND filter 3 is not necessarily required, since the optical reinforcement of control light is fluctuated, in examining the optical response engine performance of the optical element used by this invention, in order to avoid that the laser light of power high beyond the need carries out incidence to the optic which constitutes equipment, or an optical element, it is useful. With this operation gestalt, some kinds of ND filters were exchanged and used for the latter purpose.

[0073] A shutter 4 is not an equipment configuration element indispensable when it is used in order to blink this in the shape of a pulse, and enforcing the optical control approach of this invention, when continuous wave laser is used as a control light. That is, the light source 1 of control light is the laser which carries out a pulse oscillation, and when it is the light source of the format which can control the pulse width and oscillation spacing, or when using the laser light by which pulse modulation was beforehand carried out with the suitable means as the light source 1, it is not necessary to form a shutter 4.

[0074] When using a shutter 4, the actuation rate of the shutter itself is taken into consideration, the thing of arbitration can be used as the format, for example, an optical chopper and mechanical shutter, a liquid crystal shutter, an optical Kerr effect shutter, a pockels cell, an acoustooptics (AO) modulator, etc. can be used, choosing them timely.

[0075] In this operation gestalt, in examining an operation of the optical control approach of this invention, the transfective mirror 5 can be used in order to always estimate the optical reinforcement of control light, and optical split ratio can set it as arbitration.

[0076] Photodetectors 11 and 22 are used in order to detect electrically the situation of change of the optical reinforcement by the light and optical control of this invention and to verify it, and in order to examine the engine performance of the optical control unit of this invention. The format of photodetectors 11 and 22 is arbitrary, it can be chosen timely, and it can use [the speed of response of the detector itself can be taken into consideration] it, for example, can use a photo-multiplier, a photodiode, a photo transistor, etc.

[0077] It can act to the others and the A-D converter which are an oscilloscope 100 etc. as the monitor of the light-receiving signal of said photodetectors 11 and 22 with the combination (not shown) of a computer.

[0078] In using in order to adjust the optical path of the control light which spreads the inside of the optical cel 8 and goes, and signal light, and carrying out the optical control approach and the optical control unit of this invention, the photomixing machine 6 is one of the important equipment configuration elements. Either a polarization beam splitter an unpolarized light beam splitter or a dichroic mirror can be used, and it can be set as arbitration also about optical split ratio.

[0079] A condenser lens 7 is for completing the signal light and control light which were adjusted as a convergence means common to signal light and control light so that an optical path might become the same, and irradiating to said optical cel 8, and is one of the equipment configuration elements indispensable to operation of the optical control approach of this invention, and an optical control unit. About the specification of the focal distance of a condenser lens 7, numerical aperture, an F value, a lens configuration, a lens surface coat, etc., the thing of arbitration can be used suitably. A condenser lens 7 is also incorporable into said optical cel.

[0080] With this operation gestalt, the objective lens for microscopes of the scale factor of 40 times, the focal distance of 5mm, and numerical aperture 0.65 was used as a condenser lens 7.

[0081] by converge , irradiate in the optical cel 8 , and use the lens of numerical aperture smaller than the numerical aperture of said condenser lens 7 , as show in this operation gestalt although it be a means for return the signal light and control light which have be penetrate to parallel and/or a convergence beam , in sufficient magnitude , intensity modulation and/or the signal light by which the luminous density modulation be carried out can be classify with sufficient repeatability , and the light-receiving lens 9 can take it out .

[0082] With this operation gestalt, the microscope lens of one 20 times the scale factor of this and numerical aperture 0.4 was used as a light-receiving lens 9. Namely, by making numerical aperture of the light-receiving lens 9 smaller than the numerical aperture of a condenser lens 7, it becomes possible to classify and take out the flux of light of the field which received intensity modulation and/or a luminous-density modulation strongly among the flux of lights of signal light, and the signal light which received the modulation in sufficient magnitude can be detected now with sufficient repeatability. Of course, even if lens numerical aperture is large, it cannot be overemphasized that diaphragm 19 may be put in, or incidence may be carried out to a photodetector 22 by the core of the flux of light, and numerical aperture may be substantially made small. Moreover, it is also possible to use a concave mirror instead of a condenser lens and a light-receiving lens so that it may state later (operation gestalt 4 reference). Furthermore, the light-receiving lens 9 is also incorporable into said optical cel 8.

[0083] The wavelength selection transparency filter 20 is one of the indispensable equipment configuration elements, in order to enforce the optical control approach of this invention by the equipment configuration of drawing 1 , and it is used as one of the means for taking out only signal light from a mixed light of the signal light which has spread the same optical path in said optical cel 8, and control light.

[0084] As a means for separating the signal light and control light from which wavelength differs, prism, a diffraction grating, a dichroic mirror, etc. can be used for others. These signal light and control light separation means are incorporable into said optical cel 8.

[0085] As a wavelength selection transparency filter 20 used by the equipment configuration of drawing 1 , the light of the wavelength band of control light is intercepted completely, and on the other hand, if it is the wavelength selection transparency filter which can penetrate the light of the wavelength band of signal light efficiently, the thing of well-known arbitration can be used. For example, plastics and glass which were colored with coloring matter, the glass which prepared the dielectric multilayer vacuum evaporationo film in the front face can be used.

[0086] In the optical equipment of drawing 1 which consists of the above components, by adjusting permeability, the light beam of the control light by which outgoing radiation was carried out from the light

source 1 passes ND filter 3 for adjusting transmitted light reinforcement, passes the shutter 4 for subsequently to blinking control light in the shape of a pulse, and is divided by the transfective mirror 5. [0087] A part of control light divided in the transfective mirror 5 is received by the photodetector 11. Here, if putting out lights and the light source 1 are turned on for the light source 2, the relation between the optical reinforcement in the light beam exposure location to the optical cel 8 and the signal strength of a photodetector 11 is beforehand measured in the condition of having opened the shutter 4 wide and the calibration curve is created, it will become possible to always presume the optical reinforcement of the control light which carries out incidence to the optical cel 8 from the signal strength of a photodetector 11. With this operation gestalt, the power of the control light which carries out incidence to the optical cel 8 was adjusted in 0.5mW thru/or 25mW by ND filter 3.

[0088] The control light divided and reflected in the transfective mirror 5 passes along the photomixing machine 6 and a condenser lens 7, and it converges and it is irradiated by the optical cel 8. After the light beam of the control light which passed the optical cel 8 passes the light-receiving lens 9, it is intercepted with the wavelength selection transparency filter 20.

[0089] It is mixed so that the light beam of the signal light by which outgoing radiation was carried out from the light source 2 may spread the same optical path as control light with said photomixing vessel 6, it goes via a condenser lens 7, the optical cel 8 completes and irradiates, and after the light which passed the component passes the diaphragm 19 established if needed after penetrating the light-receiving lens 9 and the wavelength selection transparency filter 20, it is received with a photodetector 22.

[0090] It experimented in optical control using the optical equipment of drawing 1, and a change on the strength [optical] as shown in drawing 5 and drawing 6 was observed. In drawing 5 and drawing 6, 111 is the light-receiving signal of a photodetector 11, and 222 and 223 are the light-receiving signals of a photodetector 22. The difference in case 223 is obtained with the case where the light-receiving signal 222 of a photodetector 22 is acquired is as follows.

[0091] In equipment arrangement of drawing 1, although incidence of control light and the signal light is converged and carried out to the optical cel 8, if the location (focus Fc) where a convergence beam diameter serves as min is set as the place (incidence side of light) near the condenser lens 7 of the optical cel 8, the optical response 222 of the direction where the reinforcement of the appearance of said signal light which penetrated said optical cel 8 decreases will be observed. On the other hand, if the location (focus Fc) where a convergence beam diameter serves as min is set as the place (outgoing radiation side of light) near the light-receiving lens 9 of the optical cel 8, the optical response 223 of the direction where the reinforcement of the appearance of said signal light which penetrated said optical cel 8 increases will be observed.

[0092] It has not solved about the detail of the device which such an optical response produces, and current and the thing which originates in permeability, a refractive index, etc. of an optical responsibility constituent changing with the exposures of control light although it is under examination wholeheartedly are conjectured.

[0093] As an approach of changing the focal location of control light and signal light which it converged by the same optical path here, and the physical relationship of an optical cel For example, the stand which established the jogging device by precision ****, the stand which formed the piezoelectric-device actuator, Or attach the optical cel 8, and make it move as mentioned above onto the stand which formed the ultrasonic actuator, and also The large thing of the nonlinear-refractive-index effectiveness can be used for the quality of the material of a condenser lens 7, and the approach of changing the power density of a control light pulse and changing a focal location, the method of using for the quality of the material of a condenser lens 7 what has a large coefficient of thermal expansion, changing temperature with heating apparatus, and changing a focal location, etc. can be used.

[0094] Although a change on the strength [optical] as experimented in optical control using the optical equipment of drawing 1 and shown in drawing 5 and drawing 6 was observed, the detail is as stating below.

[0095] First, the light beam of control light and the light beam of signal light are Focus Fc in the same field of the optical cel 8 interior or near. The optical path from each light source, the photomixing machine 6, and the condenser lens 7 were adjusted so that it might connect. Subsequently, the function of the wavelength selection transparency filter 20 was checked. That is, where the light source 2 is switched off, when the light source 1 was turned on and a shutter 4 was opened and closed, it checked that a response did not arise at all in a photodetector 22.

[0096] In addition, migration on the optical cel 8 of the convergence beam diameter minimum location (focus Fc) was performed by moving the optical cel 8. That is, with spacing (d78+d89) of a condenser lens 7 and the light-receiving lens 9 fixed, the distance of the optical cel 8 and a condenser lens 7 was changed, and

the physical relationship of the focal location of the control light which it converged by the same optical path, and signal light, and the optical cel 8 was changed, and was performed.

[0097] It is said focus Fc first. The case where the optical cel 8 ** condenser lens 7 is described. the wave of control light in this case -- the response waveform 222 of the signal light to 111 is shown in drawing 5.

[0098] Where a shutter 4 is closed, the light source 1 of control light is turned on, and subsequently it is time of day t1. When it set, the light source 2 was turned on and signal light was irradiated to the optical cel 8, the signal strength of a photodetector 22 increased from level C to level A.

[0099] Time of day t2 It set and the shutter 4 was opened wide, and when control light was converged and irradiated to the same optical path as the signal light of the optical cel 8 interior having spread, the signal strength of a photodetector 22 decreased from level A to level B. That is, the optical response of the direction where the reinforcement of the appearance of signal light decreases was observed. The response time of this change was less than 2 microseconds.

[0100] Time of day t3 When it set, the shutter 4 was closed and the control light exposure to an optical cel was stopped, the signal strength of a photodetector 22 returned to level A from level B. The response time of this change was less than 3 microseconds.

[0101] Time of day t4 It sets, a shutter 4 is opened wide and, subsequently it is time of day t5. When set and closed, the signal strength of a photodetector 22 decreased from level A to level B, and, subsequently returned to level A.

[0102] Time of day t6 When it set and the light source 2 was switched off, the output of a photodetector 22 declined and returned to level C.

[0103] Subsequently, said focus Fc The case where it installs in the light-receiving lens 9 side of the optical cel 8 is described. the wave of control light in this case -- the response waveform 223 of the signal light to 111 is shown in drawing 6.

[0104] Where a shutter 4 is closed, the light source 1 of control light is turned on, and subsequently it is time of day t1. When it set, the light source 2 was turned on and signal light was irradiated to the optical cel 8, the signal strength of a photodetector 22 increased from level C to level A.

[0105] Time of day t2 It set and the shutter 4 was opened wide, and when control light was converged and irradiated to the same optical path as the signal light of the optical cel 8 interior having spread, the signal strength of a photodetector 22 increased from level A to level D. That is, the optical response of the direction where the reinforcement of the appearance of signal light increases was observed. The response time of this change was less than 2 microseconds.

[0106] Time of day t3 It set, the shutter 4 was closed and the signal strength of a photodetector 22 returned stopping the control light exposure to an optical cel to level A from level D. The response time of this change was less than 3 microseconds.

[0107] Time of day t4 It sets, a shutter 4 is opened wide and, subsequently it is time of day t5. When set and closed, the signal strength of a photodetector 22 increased from level A to level D, and, subsequently returned to level A.

[0108] Time of day t6 When it set and the light source 2 was switched off, the output of a photodetector 22 declined and returned to level C.

[0109] When were collected above and time amount change of the optical reinforcement expressed with a wave as shows control light to 111 of drawing 5 or drawing 6 was given and irradiated to the optical cel 8, the output wave of the photodetector 22 in which it acts as the monitor of the optical reinforcement of signal light, and it is shown changed reversibly corresponding to time amount change of the optical reinforcement of control light, as shown in 223 of 222 or drawing 6 of drawing 5. That is, it was checked controlling transparency of signal light by increase and decrease or intermittence of control light of optical reinforcement (light and optical control), i.e., controlling light by light, or that light can be modulated with light (light and light modulation).

[0110] In addition, extent of change of the optical reinforcement of the signal light corresponding to intermittence of the light of control is value deltaT [unit %] defined below using the output levels A, B, and C of the aforementioned photodetector 22, or value deltaT' [unit %] defined below using A, C, and D.

[Equation 1]

$$\text{deltaT} = 100 [(A-B)/(A-C)]$$

[Equation 2]

$$\text{deltaT}' = 100 [(D-A)/(A-C)]$$

It can compare "Be alike" quantitatively. The output level of the photodetector 22 when the output level of the photodetector 22 at the time of turning on the light source 2 of signal light here after A had intercepted

control light, and B and D irradiate signal light and control light at coincidence, and C are the output levels of the photodetector 22 in the condition of having switched off the light source 2 of signal light.

[0111] In the upper example, when incidence power of control light was set to 5mW, the location of the optical cel 8 to a condenser lens 7 and the light-receiving lens 9 was changed and the sense and magnitude of an optical response of signal light were investigated, the maximum of magnitude $\Delta T'$ of a response of the sense which, as for the maximum of magnitude ΔT of a response of the sense to which signal light reinforcement decreases, the signal light reinforcement of 89% and appearance increases was 51%. In addition, when the focal location of control light was put on the incidence close-attendants side of the optical responsibility constituent in an optical cel, control light was irradiated with pulse width longer than 1 ms and power of control light was made larger than 10mW, in the focal location of control light, the chloroform of a solvent began ebullition. Since ebullition of a solvent took place very locally, the pressure buildup inside an optical cel was very slight. Moreover, shortly after intercepting control light, ebullition stopped.

[0112] By changing the physical relationship of the location (focus F_c) where a convergence beam diameter serves as min as mentioned above, and the optical cel 8, the sense of an optical response of signal light can be reversed and the response of the direction where the reinforcement of the appearance of signal light decreases, or the increasing direction can be obtained.

[0113] In order to investigate the device which such an optical response change produces, change of the optical intensity distribution in the signal light beam cross section which happens when optical control is performed was measured. Namely, the light-receiving lens 9 is changed into the thing of bigger numerical aperture (for example, 0.75) than the numerical aperture (it is 0.65 in the case of this operation gestalt) of a condenser lens 7 in the equipment of drawing 1. Remove drawing 19 and an optical intensity-distribution measuring instrument as shows an outline to drawing 7 instead of a photodetector 22 is installed. All the bundle of rayses that penetrated the optical cel 8 were received and completed with the light-receiving lens 9, incidence was carried out to the light sensing portion 31 (effective diameter of 4mm) of said optical intensity-distribution measuring instrument, and the optical intensity distribution of a signal light bundle-of-rays cross section were measured. A measurement result is shown in drawing 8, and 9 and 10. As an optical intensity-distribution measuring instrument is shown in drawing 7, the first slit 32 with a width of face of 1mm is formed to a light sensing portion 31 (effective diameter of 4mm) here. It is equipment which move the second slit 33 with a width of face of 25 micrometers to the sense of Point X to the point Y with constant speed in the die-length direction of the first slit, i.e., drawing 7, and the luminous intensity which passed the aperture of the rectangle which is 1mmx25micrometer which the slit of two sheets makes is made to correspond to the migration location of said aperture, and is measured. What is necessary is just to record the output of the detector which received the light which passed said aperture on the storage oscilloscope synchronized with the passing speed of the second slit 33, in order to make it correspond to the migration location of said aperture and to measure optical reinforcement. Drawing 8 -10 show the optical intensity distribution about the light beam cross section of the signal light recorded on the storage oscilloscope as mentioned above, an axis of abscissa (location in a light beam cross section) corresponds to the location of the direction of Point X to the point Y of drawing 7, and an axis of ordinate expresses optical reinforcement.

[0114] Drawing 8 is the optical intensity distribution of said signal light beam cross section when control light does not carry out incidence to the optical cel 8 but only signal light carries out incidence. The optical intensity distribution in this case are distribution (in general "Gaussian distribution") in which reinforcement becomes weaker as the reinforcement for a core is strong and goes on the outskirts.

[0115] Drawing 9 is the optical intensity distribution of the signal light beam cross section when irradiating control light in the conditions on which the optical response 222 of the sense to which apparent signal light reinforcement decreases is observed, when a convergence beam diameter sets the location (focus F_c) used as min as the place (incidence side of light) near the condenser lens 7 of the optical cel 8 and irradiates control light. The optical reinforcement for a core of the optical intensity distribution in this case is weak, and they are the distribution to which optical reinforcement increases on the outskirts. Zero are approached as the optical reinforcement of the core of a signal light beam cross section decreases depending on the physical relationship of control light reinforcement and the optical cel 8, and a focus and its control light reinforcement increases. Therefore, if only a part for the core of a signal light beam is taken out in this case and apparent signal light reinforcement is measured, corresponding to intermittence of control light, the optical response 222 of the sense to which signal luminous intensity decreases can be taken out in sufficient magnitude.

[0116] Drawing 10 is the optical intensity distribution of the signal light beam cross section when irradiating control light in the conditions on which the optical response 223 of the sense to which apparent signal light reinforcement increases is observed, when a convergence beam diameter sets the location (focus F_c) used as min as the place (outgoing radiation side of light) near the light-receiving lens 9 of the optical cel 8 and irradiates control light. In this case, the optical reinforcement for a core is stronger than the optical reinforcement for a core when not irradiating control light (drawing 8). In this case, although the optical reinforcement of the core of a signal light beam cross section depends for control light reinforcement and the optical cel 8 on the relation of a focal location, it reaches also several times at the time of a control **** exposure. Therefore, if only a part for the core of a signal light beam is taken out in this case and apparent signal light reinforcement is measured, corresponding to intermittence of control light, the optical response 223 of the sense to which signal luminous intensity increases can be taken out in sufficient magnitude.

[0117] The optical intensity modulation (optical response) of the signal light by intermittence of control light is the core of a signal light beam (flux of light) cross section, and the above experiment shows having occurred greatly especially. Therefore, when numerical aperture of the light-receiving lens 9 is made larger than the numerical aperture of a condenser lens 7, it supplements with all the signal light that penetrated the optical cel 8 contrary to the main point of this invention and light is received with a photodetector, the optical response detected will become remarkably small compared with the case of this invention. Moreover, noise components other than the part which received the light modulation by control light in the photodetector will be incorporated, and a S/N ratio will get remarkably bad.

[0118] [Operation gestalt 2] In order to enlarge an optical response in the optical control light method and the optical control unit of this invention, complete respectively said control light and said signal light, and it irradiates to said optical cel. And although what is necessary is just to arrange the optical path of said control light and said signal light, respectively so that the fields where the photon density near each focus of said control light and said signal light is the highest may overlap mutually in said optical cel It is desirable to make signal light and control light spread by the same optical path substantially for that purpose. In addition, focus F_c at the time of making it converge by aperture angle 2θ with a condenser lens 7 etc., when it is the Gaussian beam from which the amplitude distribution of the electric field of said control light and said signal light is Gaussian distribution The situation of the bundle of rays in near and a wave front 30 is shown in drawing 11 . Here, it is 0 the diameter of $2\omega_0$ of the Gaussian beam of wavelength λ . The location ω_0 which becomes min, i.e., the radius of a beam waist, It is expressed with the following formula.

[0119]

[Equation 3] $\omega_0 = \lambda / (\pi \cdot \theta)$

For example, radius ω_0 of the beam waist when converging control light with a wavelength [of 633nm], and a beam diameter of 1mm with the condenser lens (the focal distance of 5mm, numerical aperture 0.65) used with the operation gestalt 1 Radius ω_0 of the beam waist when converging similarly 2.02 micrometers of signal light with a wavelength [of 830nm], and a beam diameter of 8mm It is calculated with 0.392 micrometers (almost diffraction limitation).

[0120] As shown in drawing 12 , that signal light and control light can consider "It is the same optical path substantially" has the mutually parallel optical axis of : 1 control light which is the following cases, and signal light. In the optical path L02 (radius r_2) of control light, for example, a cross section, the optical path of signal light, For example, when a cross section L+1, L01, or L-1 (radius r_1 ; $r_1 \leq r_2$) laps and spreads, 2) The optical axis of control light and signal light is mutually parallel. In the optical path L02 (radius r_2) of signal light, for example, a cross section, the optical path of control light, For example, when a cross section L+1, L01, or L-1 (radius r_1 ; $r_1 \leq r_2$) laps and spreads, 3) When the optical axis of control light and signal light are parallel (the distance l+1 between optical axis, l-1, or l+1+l-1) mutually and the optical path of control light also of either a cross section L+1, L01 or L-1 and the optical path of signal light is either a cross section L+1, L01 or L-1.

[0121] The data of Table 1 are set to the equipment of the operation gestalt 1 as an example. As a condenser lens 7 The objective lens for microscopes of numerical aperture 0.65 is used. As a light-receiving lens 9 The location (focus) where a convergence beam diameter serves as min is set as the place (incidence side of light) near the condenser lens 7 of the optical cel 8 using the lens for microscopes of a numerical aperture 0.4. Under the condition on which the optical response 222 of the direction where said signal light which penetrated said optical cel decreases is observed, The optical path of signal light is fixed to a cross section L02 (diameter of 8mm), and change of magnitude ΔT of signal light and an optical response at the time of carrying out **1.2mm parallel displacement of the optical path (optical axis) of the control light of a

cross section L+1, L01, or L-1 (diameter of 1mm) as the distance l+1 between optical axis or l-1 is shown. Although an optical response when the optical axis of signal light and control light is completely in agreement is max, even if the distance l+1 between optical axis or l-1 shifts about $\pm 0.6\text{mm}$, magnitude ΔT of an optical response changes about seven points.

[0122] Namely, the optical path of said control light and said signal light is arranged, respectively so that the fields (beam waist) where the photon density near each focus of the signal light which it converged, and control light is the highest may overlap mutually in the optical responsibility constituent in said optical cel. When the optical path of that said optical response becomes max when the overlap of these fields becomes max (i.e., when the optical axis of said control light and said signal light is completely in agreement), said control light, and said signal light was substantially the same, it turned out that an optical, sufficiently big response is obtained.

[0123]

[Table 1]

制御光 (633nm) の 平行移動距離 l /mm	信号光 (830nm) の 光応答 ΔT /%
-1.2	32
-0.9	66
-0.6	82
-0.3	87
0.0	89
+0.3	86
+0.6	83
+0.9	65
+1.2	34

[Example 1 of a comparison] In order to conduct the comparative experiments based on a Prior art, according to description of JP,53-137884,A, JP,63-231424,A, and JP,64-73326,A, optical control was tried using the equipment of a configuration as an outline is shown in drawing 13. That is, the semiconductor laser light (wavelength of 830nm) from the light source 2 of the signal light which extracted to the solution cel 27 made from a quartz of 1cm of optical path lengths, and let 19 pass was irradiated, and a transmitted light was received with the photodetector 22 via the wavelength selection transparency filter 20, and on the other hand, from the direction which intersects perpendicularly with signal light, the whole optical path of the signal light which penetrates the solution cel 27 was made to diffuse control light using a projector lens 26, and was irradiated. In the equipment configuration of drawing 13, the role and specification of the light source 1 (wavelength of 633nm) of signal light, ND filter 3, a shutter 4, the transfective mirror 5, and a photodetector 11 are the same as that of the case of the operation gestalt 1. In addition, preventing the control light scattered about from the solution cel 27 carrying out incidence of the wavelength selection transparency filter 20 to a photodetector 22, and having used it with the operation gestalt 1 and the same thing can be used. [0124] Like the operation gestalt 1 as coloring matter, using the tetrapod (t-butyl) copper phthalocyanine, the solution cel 27 was filled up with the chloroform solution, and it was examined. About coloring matter concentration, it took into consideration that it was 1cm of 200 times as many optical path lengths as this to 50 micrometers of differences of the optical path length, i.e., the optical path length in the case of the operation gestalt 1, and was set as 1/200 of the concentration in the case of the operation gestalt 1 ($2.5 \times 10^{-5} \text{ mol/l}$), and it adjusted so that it might become equivalent to the case where effectual permeability is the operation gestalt 1. Like the case of the operation gestalt 1, by ND filter 3, the power of the control

light which carries out incidence to an optical element (solution cel 27) was adjusted in 0.5mW thru/or 25mW, and control light was blinked using the shutter 4. However, even if it made power of control light into max, the result that the signal luminous intensity which carries out incidence to a photodetector 22 did not change at all was obtained. That is, as long as the power of control light was adjusted in 0.5mW thru/or 25mW, in the equipment configuration and equipment arrangement of drawing 13, light and optical control were unrealizable.

[0125] [Operation gestalt 3] Instead of the tetrapod (t-butyl) copper phthalocyanine in the operation gestalt 1, the tetrapod (t-butyl) oxy-vanadium phthalocyanine was used as coloring matter. Others filled up the operation gestalt 1 with the liquefied optical responsibility constituent like the approach of a publication at the optical cel 8 made from quartz glass. The permeability spectrum in this case is shown in drawing 14. The permeability of this film was 78% on the wavelength (780nm) of signal light 3.4% in the wavelength (633nm) of control light.

[0126] This membrane type optical element was attached in the same optical control device as the case of the operation gestalt 1 (drawing 1), and the sense and magnitude of an optical response of signal light corresponding to intermittence of control light were investigated like the case of the operation gestalt 1, changing the physical relationship of the location (focus Fc) where the convergence beam diameter of control light and signal light serves as min, and the optical cel 8. However, it is semiconductor laser (the oscillation wavelength of 780nm) as the light source 2 of signal light. The Gaussian beam with a diameter [after the continuous-oscillation output of 6mW, and beam plastic surgery] of about 8mm It is a helium neon laser (the oscillation wavelength of 633nm) as the light source 1 of control light. One 20 times the scale factor of this The Gaussian beam with a beam diameter of 2mm as a condenser lens 7 Spacing (d78+d89) of a condenser lens 7 and the light-receiving lens 9 has been fixed for the lens for microscopes of numerical aperture 0.4, using the objective lens for microscopes of one 10 times the scale factor of this, and numerical aperture 0.3 as a light-receiving lens 9. The distance of the optical cel 8 and a condenser lens 7 was changed, and the physical relationship of the focal location of the control light which it converged by the same optical path, and signal light, and the optical cel 8 was changed, and was performed.

[0127] The maximum of magnitude $\Delta T'$ of a response of the sense from which apparent signal light reinforcement increases the maximum of magnitude ΔT of a response of the sense to which signal light reinforcement decreases by 82% was 54% at the time of incidence power 5mW of control light.

[0128] [Operation gestalt 4] The outline configuration of the optical control unit of the operation gestalt 4 is shown in drawing 15. Internal morphology which is illustrated to drawing 15 can use such an optical equipment configuration and arrangement suitably, also when the exterior and the external gestalt other than the optical cel 8 of a thin film mold use optical cels, such as the shape of the shape of tabular and a rectangular parallelepiped, cylindrical, a semicircle column, and the square pole.

[0129] About the light sources 1 and 2, ND filter 3, a shutter 4, photodetectors 11 and 22, the optical cel 8, the wavelength selection transparency filter 20, and the oscilloscope 100, the same thing as the operation gestalt 1 (drawing 1) was used similarly.

[0130] By using a dichroic mirror 21 by arrangement as shown in drawing 15, while dividing control light and acting as the monitor of the optical reinforcement with a photodetector 11, the optical path of control light and signal light can be piled up, and the required photomixing machine 6 can be omitted by arrangement of drawing 1. However, in arrangement of drawing 15, in order to complement wavelength selection transparency and reflection of a dichroic mirror 21, it is desirable to form the wavelength selection transparency filter 10 which signal light is intercepted [filter] completely and makes only control light penetrate in front of a photodetector 11. Moreover, in order to avoid that signal light and/or control light have a bad influence on return and light equipment to the light sources 1 and 2, optical isolators 13 and 14 may be formed before the light sources 1 and 2 if needed, respectively.

[0131] As an optical convergence means at the time of completing the signal light and control light which made the optical path in agreement together, and irradiating to the optical cel 8, concave mirrors 15 and 16 can be used in arrangement like drawing 15 instead of a condenser lens 7 and the light-receiving lens 9.

Although the problem that a focal distance changes with wavelength strictly arises when using a lens as a convergence means common to signal light and control light, the worries do not exist at a concave mirror.

[0132] The following approaches are employable in order to classify and take out the signal light bundle of rays of the field which received strongly said intensity modulation and/or a luminous-density modulation among the signal light bundle of rayses to emit, after penetrating said optical element in the optical control unit of this invention which is illustrated to drawing 15.

[0133] (1) How to extract before a photodetector 22 and to prepare 19.

[0134] (2) How to make angular aperture of the concave mirror 16 by the side of light-receiving smaller than the angular aperture of the concave mirror 15 by the side of an exposure.

[0135] (3) How to make small angular aperture of the concave mirror 16 by the side of light-receiving, to extract before a photodetector 22 further, and to prepare 19 rather than the angular aperture of the concave mirror 15 by the side of an exposure.

[0136] In the optical control unit of this invention which is illustrated to drawing 15, indispensable equipment configuration elements are the light sources 1 and 2, a dichroic mirror 21, the wavelength selection transparency filter 20, concave mirrors 15 and 16, and the optical cel 8. In addition, the beam splitter of polarization or unpolarized light can also be used instead of the dichroic mirror 21 in drawing 15.

[0137] As a procedure in case equipment as shows the optical control approach of this invention to drawing 15 performs First, the optical path of control light (light source 1) and signal light (light source 2) is in agreement, and it is the common focus Fc. It adjusts so that an optical element 8 may be arranged in a location (beam waist). Subsequently In order to check the function of a dichroic mirror 21 and the wavelength selection transparency filters 10 and 20, When only there being no response in a photodetector 22 when the light sources' 1 and 2 are turned on by turns and only the light source's 1 is turned on (shutter 4 disconnection), and the light source 2 were turned on, it checked that there was no response in a photodetector 11.

[0138] Hereafter, like the case of the operation gestalt 1, the light and the optical control approach using said optical cel 8 were enforced, and the experimental result equivalent to the case of the operation gestalt 1 was obtained.

[0139]

[Effect of the Invention] As mentioned above, as explained to the detail, according to the optical control approach and the optical control unit of this invention, it becomes realizable by making laser light in a visible region into control light to modulate efficiently the signal light in a near infrared ray field in practically sufficient speed of response with very simple optical equipment, for example, without using an electronic circuitry etc. entirely.

[0140] Furthermore, by using it, filling up an optical cel with a liquefied optical responsibility constituent, optical dispersion can be made small and the optical equipment in which an optical big response is shown by the smallest possible power can be offered.

[0141] Furthermore, when the control light of excessive power carries out incidence by creating a liquefied optical responsibility constituent using an volatile solvent, said solvent boils, a bubble is generated, as a result, control light is intercepted, and it can prevent an optical element receiving damage.

[0142] Even if the coloring matter near the focus of the control light irradiated into the optical responsibility constituent deteriorates, compared with the case where an optical responsibility constituent is not liquefied, a function can be demonstrated according to the mass transfer by diffusion for a long period of time.

[0143] The optical responsibility constituent in an optical cel is exchangeable simple.

[0144] Said convergence means to complete control light and signal light as an optical cel respectively, and/ Or the inside of the signal light bundle of rays emitted after penetrating the optical responsibility constituent in an optical cel, The means which classifies and takes out the signal light bundle of rays of the field which received intensity modulation and/or a luminous-density modulation strongly, and/ Or a very simple and compact optical control unit can be offered by incorporating a means to divide into signal light and control light a mixed light of signal light and control light which has penetrated said optical responsibility constituent in an optical cel.

[Translation done.]

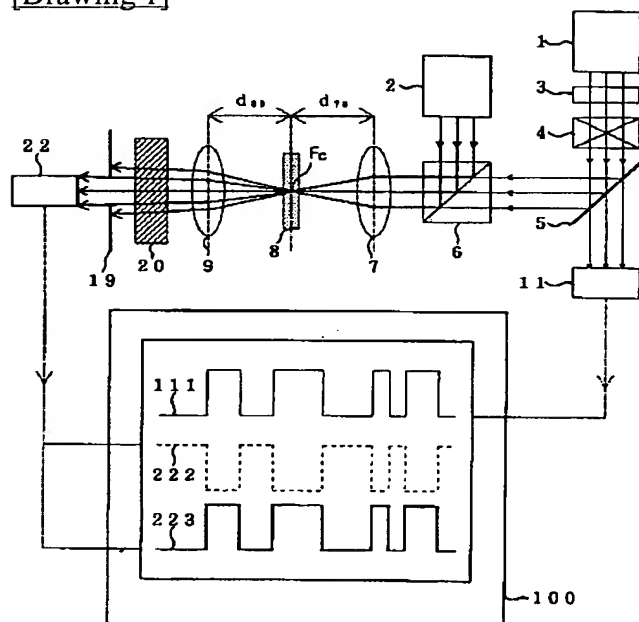
* NOTICES *

JPO and NCIPi are not responsible for any damages caused by the use of this translation.

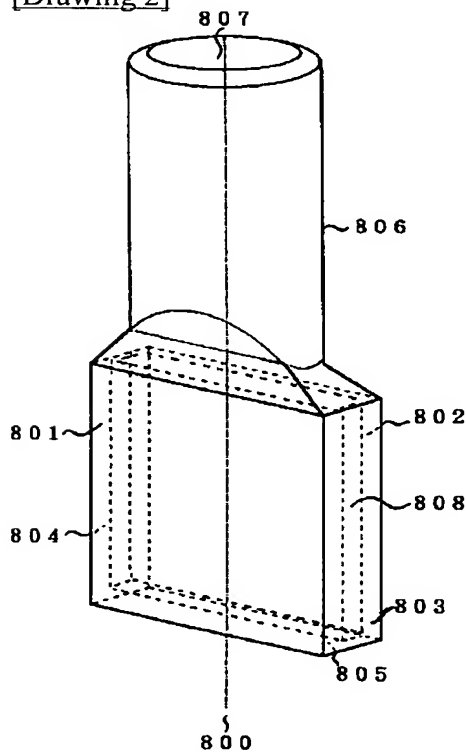
1. This document has been translated by computer. So the translation may not reflect the original precisely.
2. **** shows the word which can not be translated.
3. In the drawings, any words are not translated.

DRAWINGS

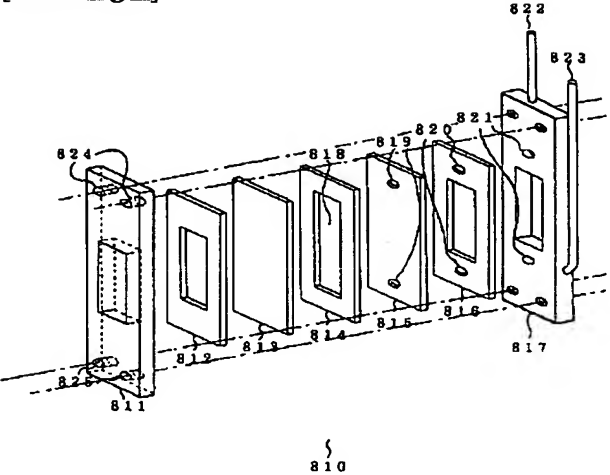
[Drawing 1]



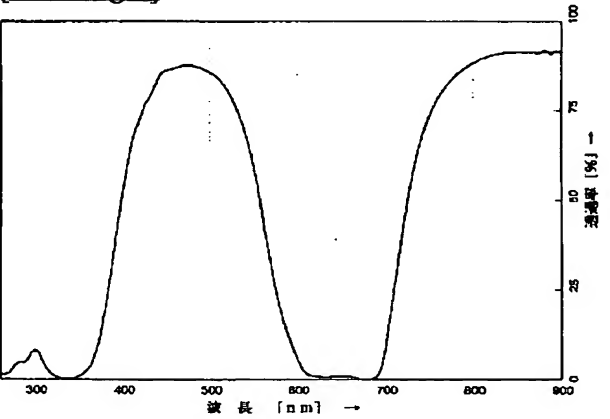
[Drawing 2]



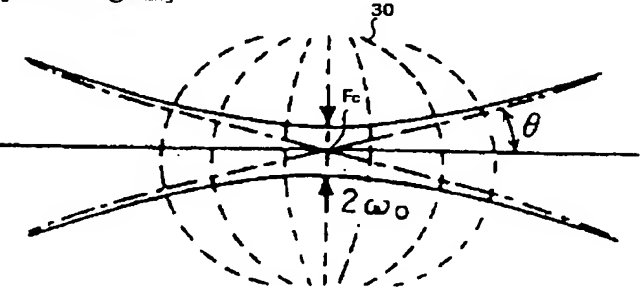
[Drawing 3]



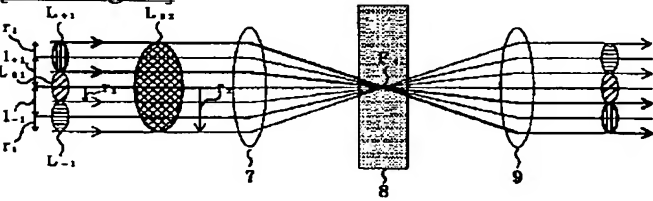
[Drawing 4]



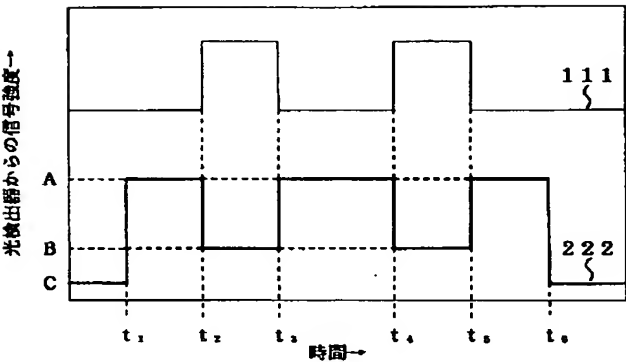
[Drawing 11]



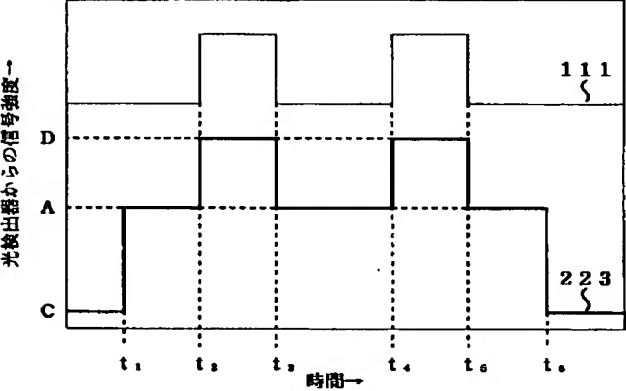
[Drawing 12]



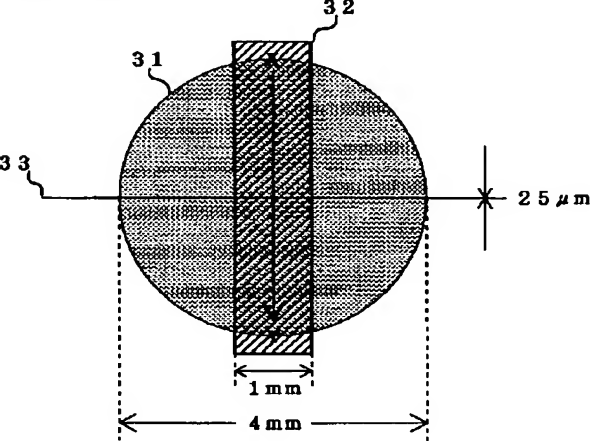
[Drawing 5]



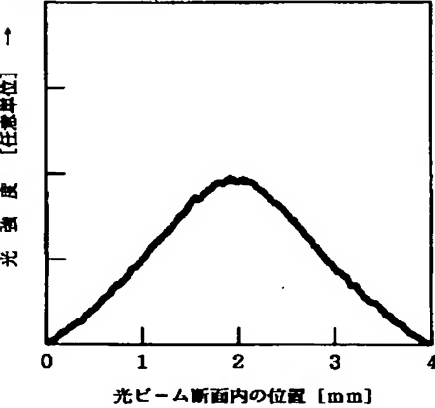
[Drawing 6]



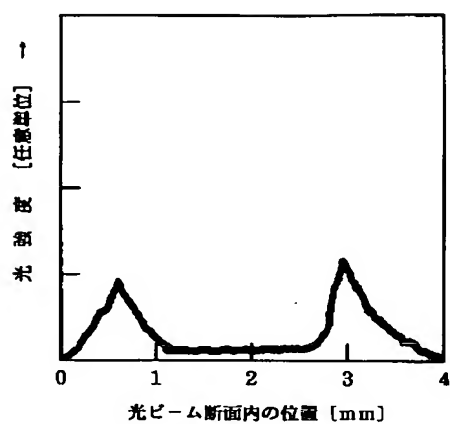
[Drawing 7]



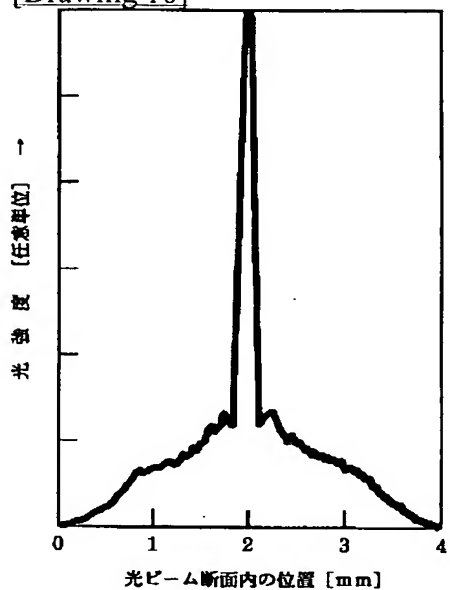
[Drawing 8]



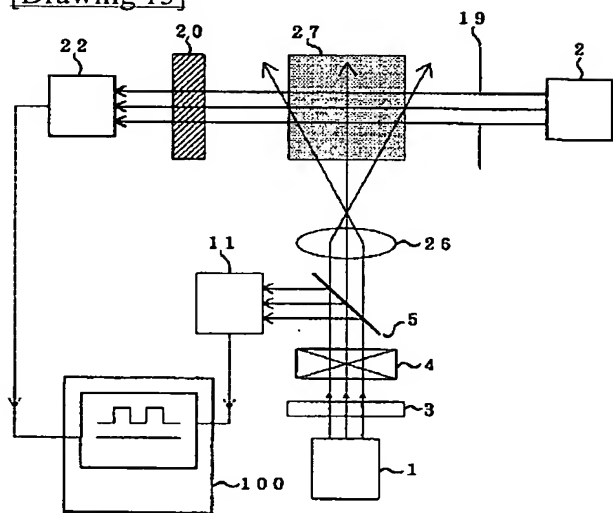
[Drawing 9]



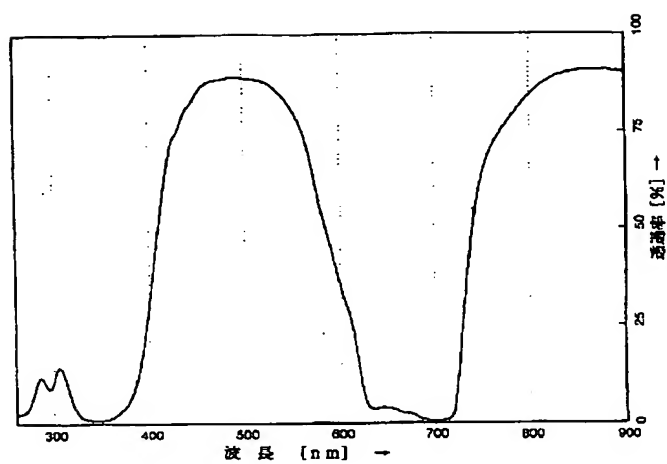
[Drawing 10]



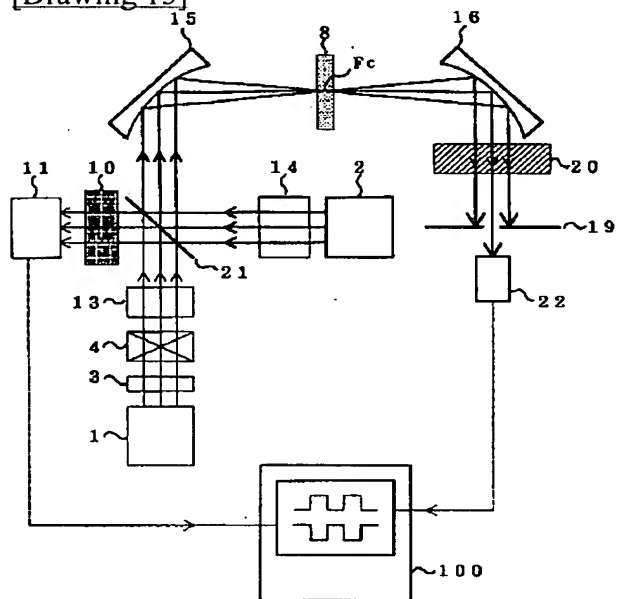
[Drawing 13]



[Drawing 14]



[Drawing 15]



[Translation done.]

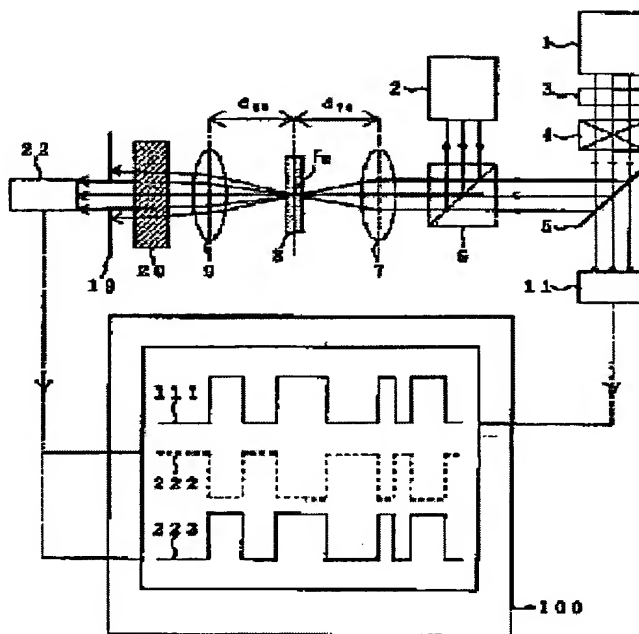
LIGHT CONTROL METHOD AND ITS DEVICE

Patent number: JP10090733
Publication date: 1998-04-10
Inventor: TANAKA NORIO; TAKARADA SHIGERU;
 YANAGIMOTO HIROMITSU; KAI MASAKATSU; UENO
 ICHIRO
Applicant: DAINICHISEIKA COLOR CHEM; VICTOR COMPANY
 OF JAPAN
Classification:
 - international: **G02F1/17; G02F1/19; G02F1/35; G02F1/01; G02F1/35;**
 (IPC1-7): G02F1/17
 - european:
Application number: JP19960239314 19960910
Priority number(s): JP19960239314 19960910

Report a data error here

Abstract of JP10090733

PROBLEM TO BE SOLVED: To extract a photo responsiveness of ample magnitude and speed from a photo responsive optical element with a good reproducibility. **SOLUTION:** Light sources 1, 2 emit control light and signal light respectively. These kinds of light are converged by a condenser lens 7 to irradiate an optical cell 8 packed with photo responsive liquid composition, only the signal light is detected by a photodetector 22 through a light receiving lens 9 and a wavelength selection filter 20. The on/off action of the control light increases/decreases reversibly the transmission factor and/or refractivity of the signal light to realize the intensity modulation of the signal light. By setting the numeral aperture of the light receiving lens 9 at a value substantially smaller than that of the condenser lens 7, the light response of ample magnitude and photo responsiveness can be extracted from a light responsive liquid composition including a dyestuff packed in the optical cell 8.



Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

(19) 日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号

特開平10-90733

(43) 公開日 平成10年(1998) 4月10日

(51) Int.Cl.⁶

G 0 2 F 1/17

識別記号

F I

G 0 2 F 1/17

審査請求 未請求 請求項の数16 O L (全 18 頁)

(21) 出願番号 特願平8-239314

(22) 出願日 平成8年(1996) 9月10日

(71) 出願人 000002820

大日精化工業株式会社

東京都中央区日本橋馬喰町1丁目7番6号

(71) 出願人 000004329

日本ビクター株式会社

神奈川県横浜市神奈川区守屋町3丁目12番地

(72) 発明者 田中 教雄

東京都足立区堀之内1丁目9番4号 大日

精化工業株式会社東京製造事業所内

(74) 代理人 弁理士 石田 純 (外2名)

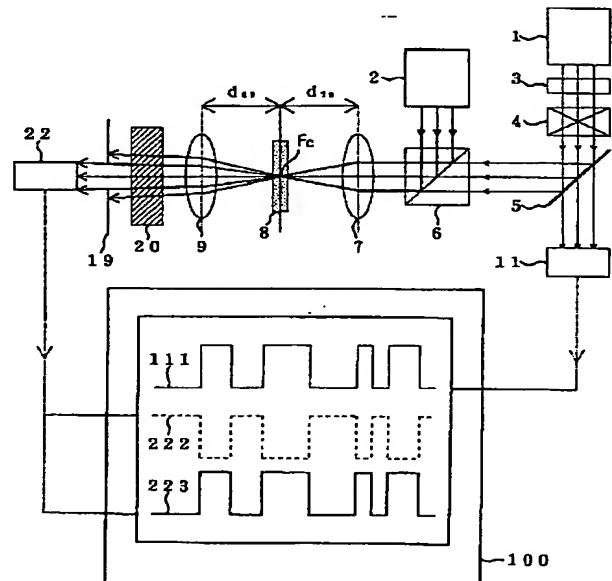
最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 光制御方法および光制御装置

(57) 【要約】

【課題】 充分な大きさおよび速度の光応答を再現性良く光応答性の光学素子から引き出すような光制御方法および光制御装置を提供する。

【解決手段】 光源1から制御光が、光源2から信号光が射出する。制御光および信号光は集光レンズ7で収束され、液状の光応答性組成物が充填された光学セル8に照射される。受光レンズ9および波長選択透過フィルター20を経て光検出器22で信号光のみが検出される。制御光のON、OFFにより信号光の透過率および/または屈折率が可逆的に増減し、信号光の強度変調が実現する。受光レンズの開口数を集光レンズの開口数よりも実質的に小さく設定することにより、充分な大きさおよび速度の光応答を、光学セル8中に充填された色素を含有する液状の光応答性組成物から引き出すことが可能となる。



【特許請求の範囲】

【請求項 1】 液状の光応答性組成物を充填した光学セルに、前記光応答性組成物が感応する波長の制御光を照射し、制御光とは異なる波長帯域にある信号光の透過率および／または屈折率を可逆的に変化させることにより前記光学セルを透過する前記信号光の強度変調および／または光束密度変調を行う光制御方法であって、前記制御光および前記信号光を各々収束させて前記光学セルへ照射し、かつ、前記制御光および前記信号光のそれぞれの焦点近傍の光子密度が最も高い領域が前記光学セル内の前記光応答性組成物中において互いに重なり合うように、前記制御光および前記信号光の光路をそれぞれ配置したことを特徴とする光制御方法。

【請求項 2】 請求項 1 記載の光制御方法において、前記制御光および前記信号光を前記光学セル中において実質的に同一光路で伝搬させることを特徴とする光制御方法。

【請求項 3】 請求項 1 または 2 記載の光制御方法において、前記光学セル中の前記光応答性組成物を透過した後、発散していく信号光光線束のうち、前記強度変調および／または光束密度変調を強く受けた領域の信号光光線束を分別して取り出すことを特徴とする光制御方法。

【請求項 4】 請求項 1 または 2 記載の光制御方法において、前記光学セル中の前記光応答性組成物を透過した後、発散していく信号光光線束を、前記信号光光線束の発散角度よりも小さい角度範囲（開口角）で取り出すことによって、前記強度変調および／または光束密度変調を強く受けた領域の信号光光線束を分別して取り出すことを特徴とする光制御方法。

【請求項 5】 請求項 1 から 4 のいずれかに記載の光制御方法において、前記制御光および前記信号光のそれぞれの焦点位置と前記光学セルとの位置関係を変化させることにより、前記制御光の照射によって、前記光学セルを透過した前記信号光の見かけの強度が減少する方向の光応答と、前記信号光の見かけの強度が増大する光応答との、どちらか一方を選択して取り出すことを特徴とする光制御方法。

【請求項 6】 請求項 1 から 5 のいずれかに記載の光制御方法において、前記液状光応答性組成物が色素を含有することを特徴とする光制御方法。

【請求項 7】 液状の光応答性組成物を充填した光学セルに、前記光応答性組成物が感応する波長の制御光を照射し、制御光とは異なる波長帯域にある信号光の透過率および／または屈折率を可逆的に増減させることにより前記光学セルを透過する前記信号光の強度変調および／または光束密度変調を行う光制御方法に用いられる光制

御装置であって、

前記制御光および前記信号光を各々収束させる収束手段を有し、収束された前記制御光および前記信号光のそれぞれの焦点近傍の光子密度が最も高い領域が互いに重なり合うように、前記制御光および前記信号光の光路をそれぞれ配置し、かつ、前記光学セル内の前記液状光応答性組成物は、収束された前記制御光および前記信号光のそれぞれの焦点近傍の光子密度が最も高い領域が互いに重なり合う位置に配置されていることを特徴とする光制御装置。

【請求項 8】 請求項 7 記載の光制御装置において、前記制御光および前記信号光が前記光学セル中において実質的に同一光路で伝搬するような光路配置を有することを特徴とする光制御装置。

【請求項 9】 請求項 7 または 8 記載の光制御装置において、前記光学セル中の前記光応答性組成物を透過した後、発散していく信号光光線束のうち、前記強度変調および／または光束密度変調を強く受けた領域の信号光光線束を分別して取り出す手段を有することを特徴とする光制御装置。

【請求項 10】 請求項 9 記載の光制御装置において、前記強度変調および／または光束密度変調を強く受けた領域の信号光光線束を分別して取り出す手段として、前記光学セルへ前記信号光を収束させて入射させる際に用いた収束手段の開口数よりも小さい開口数の収束手段を用いることを特徴とする光制御装置。

【請求項 11】 請求項 9 記載の光制御装置において、前記強度変調および／または光束密度変調を強く受けた領域の信号光光線束を分別して取り出す手段として、絞りを用いることを特徴とする光制御装置。

【請求項 12】 請求項 7 から 11 のいずれかに記載の光制御装置において、前記制御光および前記信号光のそれぞれの焦点位置と前記光学セルとの位置関係を変化させる移動手段を有し、前記移動手段を用いることによって、前記制御光および前記信号光のそれぞれの焦点位置と前記光学セルとの位置関係を変化させることにより、前記制御光の照射によって前記光学セルを透過した前記信号光の見かけの強度が減少する方向の光応答と、前記信号光の見かけの強度が増大する光応答との、どちらか一方を選択して取り出すことを特徴とする光制御装置。

【請求項 13】 請求項 7 から 12 のいずれかに記載の光制御装置において、前記光学セル中の前記光応答性組成物を透過してきた信号光と制御光の混合光を、信号光と制御光とに分離する手段を有することを特徴とする光制御装置。

【請求項 14】 請求項 7 から 13 のいずれかに記載の光制御装置において、前記制御光および前記信号光を各々収束させる前記収束

手段、および／または前記光学セル中の前記光応答性組成物を透過した後、発散していく信号光光線束のうち、前記強度変調および／または光束密度変調を強く受けた領域の信号光光線束を分別して取り出す手段、および／または前記光学セル中の前記光応答性組成物を透過してきた信号光と制御光の混合光を、信号光と制御光とに分離する手段が、前記光学セルに組み込まれた構造を有することを特徴とする光制御装置。

【請求項 15】 請求項 7 から 14 のいずれかに記載の光制御装置において、前記液状光応答性組成物が揮発性溶剤を含有することを特徴とする光制御装置。

【請求項 16】 請求項 7 から 15 のいずれかに記載の光制御装置において、前記液状光応答性組成物が色素を含有することを特徴とする光制御装置。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】本発明は、例えば光通信、光情報処理などの光エレクトロニクスおよびフォトンクスの分野において有用な、液状の光応答性組成物を充填した光学セルを用いる光制御方法および光制御装置に関するものである。

【0002】

【従来の技術】超高速情報伝達・処理を目的として、光の多重性、高密度性に着目した光エレクトロニクスおよびフォトンクスの分野において、光学材料または光学組成物を加工して作成した光学素子に光を照射することで引き起こされる透過率や屈折率の変化を利用して、電子回路技術を用いずに、光の強度（振幅）または周波数（波長）を変調しようとする光・光制御方法の研究開発が盛んに進められている。また、光の特徴を活かして、並列光論理演算や画像処理を行おうとする場合、光ビーム（光線束）の断面に光強度分布変化など、何等かの変調を行うための「空間光変調器」が極めて重要であり、ここへも光・光制御方法の適用が期待される。

【0003】光・光制御方法への応用が期待される現象としては可飽和吸収、非線形屈折、フォトリフラクティブ効果などの非線形光学効果、およびフォトリソミック現象が広く注目を集めている。

【0004】一方、第一の波長帯域の光で励起された分子が、分子構造の変化を伴わずに、第一の波長帯域とは異なる第二の波長帯域において新たに光吸収を起こす現象も知られており、これを「励起状態吸収」または「誘導吸収」、あるいは「過渡吸収」と呼ぶことができる。

【0005】励起状態吸収の応用を試みた例としては、例えば、特開昭 53-137884 号公報に、ポルフィリン系化合物と電子受容体を含んだ溶液または固体に対して波長の異なる少なくとも二種類の光線を照射し、この照射により一方の波長の光線が有する情報を他方の光

線の波長に移すような光変換方法が開示されている。また、特開昭 55-100503 号公報および特開昭 55-108603 号公報にはポルフィリン誘導体などの有機化合物の基底状態と励起状態の間の分光スペクトルの差を利用し、励起光の時間的な変化に対応して伝搬光を選択するような機能性の液体コア型光ファイバーが開示されている。また、特開昭 63-89805 号公報には光によって励起された三重項状態から更に上位の三重項状態への遷移に対応する吸収を有するポルフィリン誘導体などの有機化合物をコア中に含有しているプラスチック光ファイバーが開示されている。また、特開昭 63-236013 号公報にはクリプトシアニンなどのシアニン色素の結晶に第一の波長の光を照射して分子を光励起した後、第一の波長とは異なる第二の波長の光を前記分子に照射し、第一の波長の光による光励起状態によって第二の波長の光の透過または反射をスイッチングするような光機能素子が開示されている。また、特開昭 64-73326 号公報にはポルフィリン誘導体などの光誘起電子移動物質をマトリックス材料中に分散した光変調媒体に第一および第二の波長の光を照射して、分子の励起状態と基底状態の間の吸収スペクトルの差を利用して光変調するような光信号変調媒体が開示されている。

【0006】これら従来技術で用いられている光学装置の構成としては、特開昭 55-100503 号公報、特開昭 55-108603 号公報、および特開昭 63-89805 号公報には伝搬光の伝播する光ファイバーを励起光の光源（例えばフラッシュランプ）の周囲に巻きつけるような装置構成が開示されており、特開昭 53-137884 号公報および特開昭 64-73326 号公報には光応答性光学素子内部の信号光に相当する光の伝播している部分全体に信号光の光路とは別の方向から制御光に相当する光を収束させることなくむしろ投射レンズなどの手段によって発散させて照射するような装置構成が開示されている。

【0007】

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、以上のような従来技術においては、実用に足りる大きさの透過率変化または屈折率変化（光応答）を引き起こすためには非常に高密度の光パワーを必要としたり、光照射に対する応答が遅かったり、光応答材料の耐久性が低かったりするため、実用に至るものは未だ得られていないのが現状である。

【0008】本出願人は、上記従来技術の有する課題を解消し、できる限り低い光パワーで充分な大きさおよび速度の光応答を光応答性の光学素子から引き出すような光制御方法および光制御装置に関する発明（特願平 7-25618 号、8-151133 号）および光応答性材料に関する発明（特願平 7-58413 号、7-58414 号）を提案した。

【0009】本発明は、上記課題を解決し、更に、上記

本出願人の上記出願を一層改良した、光応答を十分な大きさと再現性良く得るための光制御方法および光制御装置を提供することを目的とする。

【0010】

【課題を解決するための手段】上記目的を達成するために、本願の請求項1記載の発明に係る光制御方法は、液状の光応答性組成物を充填した光学セルに、前記光応答性組成物が感応する波長の制御光を照射し、制御光とは異なる波長帯域にある信号光の透過率および／または屈折率を可逆的に変化させることにより前記光学セルを透過する前記信号光の強度変調および／または光束密度変調を行う光制御方法であって、前記制御光および前記信号光を各々収束させて前記光学セルへ照射し、かつ、前記制御光および前記信号光のそれぞれの焦点近傍の光子密度が最も高い領域が前記光学セル内の前記光応答性組成物中において互いに重なり合うように、前記制御光および前記信号光の光路をそれぞれ配置したことを特徴とする。

【0011】更に、上記目的を達成するために、本願の請求項2記載の発明に係る光制御方法は、請求項1記載の光制御方法において、前記制御光および前記信号光を前記光学セル中において実質的に同一光路で伝搬させることを特徴とする。

【0012】更に、上記目的を達成するために、本願の請求項3記載の発明に係る光制御方法は、請求項1または2記載の光制御方法において、前記光学セル中の前記光応答性組成物を透過した後、発散していく信号光光線束のうち、前記強度変調および／または光束密度変調を強く受けた領域の信号光光線束を分別して取り出すことを特徴とする。

【0013】更に、上記目的を達成するために、本願の請求項4記載の発明に係る光制御方法は、請求項1または2記載の光制御方法において、前記光学セル中の前記光応答性組成物を透過した後、発散していく信号光光線束を、前記信号光光線束の発散角度よりも小さい角度範囲（開口角）で取り出すことによって、前記強度変調および／または光束密度変調を強く受けた領域の信号光光線束を分別して取り出すことを特徴とする。

【0014】更に、上記目的を達成するために、本願の請求項5記載の発明に係る光制御方法は、請求項1から4のいずれか記載の光制御方法において、前記制御光および前記信号光のそれぞれの焦点位置と前記光学セルとの位置関係を変化させることにより、前記制御光の照射によって、前記光学セルを透過した前記信号光の見かけの強度が減少する方向の光応答と、前記信号光の見かけの強度が増大する光応答との、どちらか一方を選択して取り出すことを特徴とする。

【0015】更に、上記目的を達成するために、本願の請求項6記載の発明に係る光制御方法は、請求項1から5のいずれか記載の光制御方法において、前記液状光応

答性組成物が色素を含有することを特徴とする。

【0016】更に、上記目的を達成するために、本願の請求項7記載の発明に係る光制御装置は、液状の光応答性組成物を充填した光学セルに、前記光応答性組成物が感応する波長の制御光を照射し、制御光とは異なる波長帯域にある信号光の透過率および／または屈折率を可逆的に増減させることにより前記光学セルを透過する前記信号光の強度変調および／または光束密度変調を行う光制御方法に用いられる光制御装置であって、前記制御光および前記信号光を各々収束させる収束手段を有し、収束された前記制御光および前記信号光のそれぞれの焦点近傍の光子密度が最も高い領域が互いに重なり合うように、前記制御光および前記信号光の光路をそれぞれ配置し、かつ、前記光学セル内の前記液状光応答性組成物は、収束された前記制御光および前記信号光のそれぞれの焦点近傍の光子密度が最も高い領域が互いに重なり合う位置に配置されていることを特徴とする。

【0017】更に、上記目的を達成するために、本願の請求項8記載の発明に係る光制御装置は、請求項7記載の光制御装置において、前記制御光および前記信号光が前記光学セル中において実質的に同一光路で伝搬するような光路配置を有することを特徴とする。

【0018】更に、上記目的を達成するために、本願の請求項9記載の発明に係る光制御装置は、請求項7または8記載の光制御装置において、前記光学セル中の前記光応答性組成物を透過した後、発散していく信号光光線束のうち、前記強度変調および／または光束密度変調を強く受けた領域の信号光光線束を分別して取り出す手段を有することを特徴とする。

【0019】更に、上記目的を達成するために、本願の請求項10記載の発明に係る光制御装置は、請求項9記載の光制御装置において、前記強度変調および／または光束密度変調を強く受けた領域の信号光光線束を分別して取り出す手段として、前記光学セルへ前記信号光を収束させて入射させる際に用いた収束手段の開口数よりも小さい開口数の収束手段を用いることを特徴とする。

【0020】更に、上記目的を達成するために、本願の請求項11記載の発明に係る光制御装置は、請求項9記載の光制御装置において、前記強度変調および／または光束密度変調を強く受けた領域の信号光光線束を分別して取り出す手段として、絞りを用いることを特徴とする。

【0021】更に、上記目的を達成するために、本願の請求項12記載の発明に係る光制御装置は、請求項7から11のいずれか記載の光制御装置において、前記制御光および前記信号光のそれぞれの焦点位置と前記光学セルとの位置関係を変化させる移動手段を有し、前記移動手段を用いることによって、前記制御光および前記信号光のそれぞれの焦点位置と前記光学セルとの位置関係を変化させることにより、前記制御光の照射によって前記

光学セルを透過した前記信号光の見かけの強度が減少する方向の光応答と、前記信号光の見かけの強度が増大する光応答との、どちらか一方を選択して取り出すことを特徴とす。

【0022】更に、上記目的を達成するために、本願の請求項13記載の発明に係る光制御装置は、請求項7から12のいずれか記載の光制御装置において、前記光学セル中の前記光応答性組成物を透過してきた信号光と制御光の混合光を、信号光と制御光とに分離する手段を有することを特徴とする。

【0023】更に、上記目的を達成するために、本願の請求項14記載の発明に係る光制御装置は、請求項7から13のいずれか記載の光制御装置において、前記制御光および前記信号光を各々収束させる前記収束手段、および／または、前記光学セル中の前記光応答性組成物を透過した後、発散していく信号光光線束のうち、前記強度変調および／または光束密度変調を強く受けた領域の信号光光線束を分別して取り出す手段、および／または、前記光学セル中の前記光応答性組成物を透過してきた信号光と制御光の混合光を、信号光と制御光とに分離する手段が、前記光学セルに組み込まれた構造を有することを特徴とする。

【0024】更に、上記目的を達成するために、本願の請求項15記載の発明に係る光制御装置は、請求項7から14のいずれか記載の光制御装置において、前記液状光応答性組成物が揮発性溶剤を含有することを特徴とする。

【0025】更に、上記目的を達成するために、本願の請求項16記載の発明に係る光制御装置は、請求項7から15のいずれか記載の光制御装置において、前記液状光応答性組成物が色素を含有することを特徴とする。

【0026】[光応答性組成物、信号光の波長帯域、および制御光の波長帯域の組み合わせ] 本発明の光制御方法で利用される光応答性組成物、信号光の波長帯域、および制御光の波長帯域は、これらの組み合わせとして、使用目的に応じて適切な組み合わせを選定し用いることができる。

【0027】具体的な設定手順としては、例えば、まず、使用目的に応じて信号光の波長ないし波長帯域を決定し、これを制御するのに最適な光応答性組成物と制御光の波長の組み合わせを選定すれば良い。または、使用目的に応じて信号光と制御光の波長の組み合わせを決定してから、この組み合わせに適した光応答性組成物を選定すれば良い。

【0028】本発明で用いられる液状の光応答性組成物の組成、および前記光応答性組成物を充填した光学セル中を伝播する信号光および制御光の光路長については、これらの組み合わせとして、光学セルを透過する制御光および信号光の透過率を基準にして設定することができる。例えば、まず、光応答性組成物の組成の内、少なく

とも制御光あるいは信号光を吸収する成分の濃度を決定し、次いで、光学セルを透過する制御光および信号光の透過率が特定の値になるよう光学セル中を伝播する信号光および制御光の光路長を設定することができる。または、まず、例えば装置設計上の必要に応じて、光路長を特定の値に設定した後、光学セルを透過する制御光および信号光の透過率が特定の値になるよう光応答性組成物の組成を調整することができる。

【0029】本発明は、できる限り低い光パワーで十分な大きさおよび速度の光応答を、液状の光応答性組成物を充填した光学セルから引出すような光制御方法および光制御装置を提供することを目的としているが、この目的を達成するために最適な、光学セルを透過する制御光および信号光の透過率の値は、それぞれ、次に示す通りである。

【0030】本発明の光制御方法および光制御装置では、光学セルを伝播する制御光の透過率が90%以下になるよう光応答性組成物中の光吸収成分の濃度および存在状態の制御、光路長の設定を行うことが好適である。

【0031】ここで、制御光の照射によって信号光の透過率が減少する方向の光応答を利用しようとする場合、制御光を照射しない状態において、光学セルを伝播する信号光の透過率が少なくとも10%以上になるよう光応答性組成物中の光吸収成分の濃度および存在状態の制御、光路長の設定を行うことが好適である。

【0032】[光学セル] 本発明で用いられる光学セルは、液状の光応答性組成物を保持する機能、および液状の光応答性組成物に実効的に形態を付与する機能を有し、更に、収束されて照射される信号光および制御光を受光して前記光応答性組成物へ前記信号光および前記制御光を伝搬させる機能、および前記光応答性組成物を透過した後、発散していく前記信号光を伝搬させて出射する機能を有するものである。

【0033】本発明で用いられる光学セルの形態は外部形態と内部形態に大別される。

【0034】光学セルの外部形態は、本発明の光制御装置の構成に応じて、板状、直方体状、円柱状、半円柱状、四角柱状、三角柱状、などの形状のものが用いられる。

【0035】光学セルの内部形態とは、すなわち、液状の光応答性組成物を充填するための空洞の形態であり、液状の光応答性組成物に、実効的に形態を付与するものである。本発明の光制御装置の構成に応じて、光学セルの内部形態は、具体的には、例えば、薄膜、厚膜、板状、直方体状、円柱状、半円柱状、四角柱状、三角柱状、凸レンズ状、凹レンズ状、などの中から適宜選択することができる。

【0036】光学セルの構成および材質は、下記の要件を満たすものであれば任意のものを使用することができる。

【0037】(1) 上記のような外部形態および内部形態を、使用条件において精密に維持できること。

【0038】(2) 液状の光応答性組成物に対して不活性であること。

【0039】(3) 液状の光応答性組成物を構成する諸成分の放散・透過・浸透による組成変化を防止できること。

【0040】(4) 液状の光応答性組成物が、酸素や水など使用環境に存在する気体あるいは液体と接触することによって劣化することを妨げることができること。

【0041】なお、上記要件の内、液状の光応答性組成物の組成変化や劣化を防止する機能は、光学素子としての設計寿命の範囲内に限り発揮できれば良い。

【0042】前記制御光および前記信号光を収束させるための収束手段、および／または前記光学セル中の前記光応答性組成物を透過した後、発散していく信号光光線束のうち、前記強度変調および／または光束密度変調を強く受けた領域の信号光光線束を分別して取り出す手段、および／または前記光学セル中の前記光応答性組成物を透過してきた信号光と制御光の混合光を信号光と制御光とに分離する手段を、前記光学セルに組み込んだ一体構造の光学セルを用いることができる。

【0043】〔光応答性組成物〕本発明において、制御光を照射したとき、制御光とは異なる波長帯域にある信号光の透過率および／または屈折率を可逆的に変化させるような光学制御方法および光制御装置に用いられる液状の光応答性組成物としては、公知の種々のものを使用することができる。

【0044】その例を具体的に挙げるならば、例えば、GaAs、GaAsP、GaAlAs、InP、InSb、InAs、PbTe、InGaAsP、ZnSeなどの化合物半導体の超微粒子を液状のマトリックス材料中へコロイド分散したもの、異種金属イオンをドーブした金属ハロゲン化物（例えば臭化カリウム、塩化ナトリウムなど）または前記金属ハロゲン化物（例えば臭化銅、塩化銅、塩化コバルトなど）の超微粒子を液状のマトリックス材料中へコロイド分散したもの、銅などの異種金属イオンをドーブしたCdS、CdSe、CdSeS、CdSeTeなどのカドミウムカルコゲナイドの超微粒子を液状のマトリックス材料中へコロイド分散したもの、シリコン、ゲルマニウム、セレン、テルルなどの半導体の超微粒子を液状のマトリックス材料中へコロイド分散したもの、白金、金、パラジウムなどの貴金属の超微粒子を液状のマトリックス材料中へコロイド分散したもの、金属イオン（例えばネオジウムイオン、エルビウムイオンなど）の錯体を液状のマトリックス材料中へ溶解ないしコロイド分散したもの、などのほか、マトリックス材料中に色素を溶解またはコロイド分散したものを好適に使用することができる。

【0045】これらの中でも、マトリックス材料中に色

素を溶解またはコロイド分散したものは、マトリックス材料および色素の選択範囲が広く、かつ光学セルへの加工も容易であるため、本発明で特に好適に用いることができる。

【0046】〔色素〕本発明では、色素として、公知のものを使用することができる。

【0047】本発明で用いることのできる色素の具体例としては、例えば、ローダミンB、ローダミン6G、エオシン、フロキシンBなどのキサンテン系色素、アクリジンオレンジ、アクリジンレッドなどのアクリジン系色素、エチルレッド、メチルレッドなどのアゾ色素、ポリフィリン系色素、フタロシアニン系色素、3、3'-ジエチルチアカルボシアニンヨージド、3、3'-ジエチルオキサジカルボシアニンヨージドなどのシアニン色素、ブリリアントグリーン、ビクトリアブルーRなどのトリアリールメタン系色素、などを好適に使用することができる。

【0048】本発明では、これらの色素を単独で、または、2種類以上を混合して使用することができる。

【0049】〔マトリックス材料〕本発明で用いることのできるマトリックス材料は、(1) 液状であること、(2) 本発明の光制御方式で用いられる光の波長領域で透過率が高いこと、(3) 本発明で用いられる色素などを安定性良く溶解またはコロイド分散できること、

(4) 光応答性組成物としての組成を安定性良く保つことができること、という条件を満足するものであれば任意のものを使用することができる。

【0050】無機系のマトリックス材料としては、例えば、水、水ガラス（アルカリケイ酸塩の濃厚水溶液）、塩酸、硫酸、硝酸、王水、クロルスルホン酸、メタンスルホン酸、トリフルオロメタンスルホン酸、などを使用することができる。

【0051】また、有機系のマトリックス材料としては、各種有機溶剤、および、液状の有機高分子材料を使用することができる。

【0052】揮発性の有機溶剤としては、具体的には、メタノール、エタノール、イソプロピルアルコール、n-ブタノール、アミルアルコール、シクロヘキサノール、ベンジルアルコールなどのアルコール類、エチレングリコール、ジエチレングリコール、グリセリンなどの多価アルコール類、酢酸エチル、酢酸n-ブチル、酢酸アミル、酢酸イソプロピルなどのエステル類、アセトン、メチルエチルケトン、メチルイソブチルケトン、シクロヘキサノンなどのケトン類、ジエチルエーテル、ジブチルエーテル、メトキシエタノール、エトキシエタノール、ブトキシエタノール、カルビトールなどのエーテル類、テトラヒドロフラン、1、4-ジオキサン、1、3-ジオキソラン、などの環状エーテル類、ジクロロメタン、クロロホルム、四塩化炭素、1、2-ジクロロエタン、1、1、2-トリクロロエタン、トリクレン、ブ

ロモホルム、ジブロモメタン、ジヨードメタン、などのハロゲン化炭化水素類、ベンゼン、トルエン、キシレン、クロロベンゼン、*o*-ジクロロベンゼン、ニトロベンゼン、アニソール、 α -クロロナフタレンなどの芳香族炭化水素類、*n*-ペンタン、*n*-ヘキサン、*n*-ヘプタン、シクロヘキサンなどの脂肪族炭化水素類、*N*, *N*-ジメチルホルムアミド、*N*, *N*-ジメチルアセトアミド、ヘキサメチルホスホリクトリアミドなどのアミド類、*N*-メチルピロリドンなどの環状アミド類、テトラメチル尿素、1, 3-ジメチル-2-イミダゾリジノンなどの尿素誘導体類、ジメチルスルホキシドなどのスルホキシド類、炭酸エチレン、炭酸プロピレンなどの炭酸エステル類、アセトニトリル、プロピオニトリル、ベンゾニトリルなどのニトリル類、ピリジン、キノリンなどの含窒素複素環化合物類、トリエチルアミン、トリエタノールアミン、ジエチルアミノアルコール、アニリンなどのアミン類、クロル酢酸、トリクロル酢酸、トリフルオロ酢酸、酢酸などの有機酸の他、ニトロメタン、二硫化炭素、スルホランなどの溶剤を用いることができる。

【0053】これらの溶剤は、また、複数の種類のものを混合して用いても良い。

【0054】【マトリックス材料中への色素の溶解またはコロイド分散】これらのマトリックス材料中へ色素を溶解またはコロイド分散させるには公知の方法を用いることができる。例えば、色素を有機溶剤や水ガラスに溶解する方法、色素と不揮発性で液状のマトリックス材料を共通の揮発性溶媒中へ溶解して混合した後、溶媒を蒸発させて除去する方法、液状の有機高分子系マトリックス材料の原料モノマー中へ、必要に応じて溶媒を用いて、色素を溶解または分散させてから該モノマーを重合ないし重縮合させてマトリックス材料を形成する方法、などを好適に用いることができる。色素とマトリックス材料の組合せおよび加工方法を工夫することで、色素分子を凝集させ、「H会合体」や「J会合体」などと呼ばれる特殊な会合体を形成させることができることが知られているが、マトリックス材料中の色素分子をこのような凝集状態もしくは会合状態を形成する条件で使用しても良い。

【0055】また、液状のマトリックス材料中へ前記の種々の超微粒子をコロイド分散させるには公知の方法を用いることができる。例えば、前記超微粒子を液状のマトリックス材料中で形成させる方法、化学的気相成長法、スパッタリング法、不活性ガス中蒸発法などの気相法で製造した超微粒子を、必要に応じて分散剤を用いて、液状のマトリックス材料中へ捕集する方法、などを好適に用いることができる。

【0056】なお、本発明で用いられる液状の光応答性組成物は、その機能に支障をきたさない範囲において、光学素子としての安定性・耐久性を向上させるため、副成分として公知の酸化防止剤、紫外線吸収剤、一重項酸

素クエンチャー、分散助剤、分散安定剤、界面活性剤などを含有しても良い。

【0057】

【発明の実施の形態】以下、図面に基づき本発明の実施形態について説明する。

【0058】【実施形態1】図1には本実施形態の光制御装置の概略構成が示されている。このような光学装置構成および配置は、図1に例示するように、内部形態が薄膜型の光学セル8を用いる場合の他、内部および外部形態が板状、直方体状、円柱状、半円柱状、四角柱状などの光学セルを用いる場合にも好適に用いることができる。

【0059】ここで、内部形態が薄膜型の光学セル8は例えば以下のような構成のものである。

【0060】(1) 光学ガラスまたは石英ガラス製セル800(図2)。

【0061】(2) 2枚の板ガラスをスペーサーおよびゴムパッキンを挟んで重ね合わせ、固定用の金属枠で保持した構成の組立式光学セル810(図3)。

【0062】図2に示すような光学ガラスまたは石英ガラス製セル800は入射・出射面ガラス801および802、側面ガラス803および804、および、底面ガラス805によって、液状光応答性組成物充填部808を形成したものである。ガラス材質としては石英ガラスのほか、ソーダガラス、ホウケイ酸ガラスなどの光学ガラスを使用することができ、公知のガラス加工技術によって製造することができる。光学セルとしての精度を獲得するためには、ガラス加工時に、入射・出射面ガラス801および802の平面性および平行度を高度に維持する必要がある。液状の光応答性組成物は導入口807から導入管806を通じて充填される。導入口807に例えばポリ四フッ化エチレン製栓(図示せず)を挿入すること、あるいは、導入口807をガラス加工で封じることによって、充填した液状光応答性組成物を光学セル中に封印し、前記の光学セルの要件を満たすことができる。光学ガラスまたは石英ガラス製セル800は、ガラスを腐食する溶液、例えば強アルカリ性の液体、フッ化水素酸、またはホウフッ化水素酸などを用いる場合を除き、大多数の有機および無機マトリックス材料を用いた液状光応答性組成物を充填する際に、広く使用することができる。特に、マトリックス材料として、塩酸、硫酸、硝酸、王水、クロルスルホン酸、メタンスルホン酸、トリフルオロメタンスルホン酸、クロル酢酸、トリクロル酢酸、トリフルオロ酢酸、酢酸などの酸を用いる場合に有用である。

【0063】図2に示すガラス製光学セル800と同じような形態を、ポリメタクリル酸メチル、ポリスチレン、ポリカーボネイトなどの透明プラスチック(有機ガラス)で製造し、光学セルとして使用することもできる。ただし、この場合は、マトリックス材料が該プラス

チックを溶解したり侵したりしないよう、材料選択・組み合わせに留意する必要がある。

【0064】図3に示すような組立式光学セル810は、液状光応答性組成物充填部818を設けたスペーサー814を2枚の板状の入射・出射面ガラス813および815で挟み、これをゴムパッキン812および816を介して固定枠811および817で挟み、固定ネジ穴824および825にネジ（図示せず）を用いて固定するものである。固定枠817に取り付けた導入管822および823は、固定枠817に設けた導入孔821、ゴムパッキン816に設けた導入孔820、次いで入射・出射面ガラス815に設けた導入孔819に通じており、これらの導入経路を通して液状の光応答性組成物を充填部818へ導入することができる。充填部818の厚さ、すなわち、信号光および／または制御光が垂直に入射したとき光応答性組成物中を伝播する光路長は、組立時のスペーサー814の厚さによって決定される。スペーサー814、入射・出射面ガラス813および815、ゴムパッキン812および815、および、固定枠811および817は、すべて液状の光応答性組成物に接触するので、液状のマトリックス材料の溶解性、浸透性、透過性、および／または腐食性に耐える材質である必要がある。具体的には、スペーサー814の材質は光学ガラス、石英ガラス、ポリ四フッ化エチレン、ブチルゴム、シリコンゴム、エチレン・プロピレンゴムなどが好ましい。特に、前記光路長の精度維持と液のシール性維持を両立させるためには、ポリ四フッ化エチレンなどのフッ素系高分子材料が好適に用いられる。

【0065】入射・出射面ガラス813および815としては、石英ガラスのほか、合成サファイヤ、ソーダガラス、ホウケイ酸ガラスなどの光学ガラスを使用することができる。また、前記マトリックス材料が無機ガラスを腐食する液体の場合、ポリメタクリル酸メチル、ポリスチレン、ポリカーボネイトなどの有機ガラスを用いることもできる。ゴムパッキン812および816の材質としては、ブチルゴム、シリコンゴム、エチレン・プロピレンゴム、放射線照射架橋したフッ素樹脂系ゴムなどを用いることができる。固定枠811および817はステンレス、金メッキした真鍮などの金属製のものを好適に用いることができる。

【0066】以下、図1の光学セル8として、液状光応答性組成物の膜厚（垂直入射した場合の光路長）が50 μm になるように調製された図2の石英ガラス製セル800にテトラ（ t -ブチル）銅フタロシアニンのクロロホルム溶液（濃度 5×10^{-3} モル／リットル）を充填したものをを用いた場合について説明する。この場合の光学セル8の透過率スペクトルを図4に示す。この光学セル8の透過率は制御光の波長（633 nm）で0.5%、信号光の波長（830 nm）で91%であった。

【0067】図1に概要を例示する本発明の光制御装置

は、制御光の光源1、信号光の光源2、NDフィルター3、シャッター4、半透過鏡5、光混合器6、集光レンズ7、光学セル8、受光レンズ9、波長選択透過フィルター20、絞り19、光検出器11および22、およびオシロスコープ100から構成される。

【0068】これらの光学素子ないし光学部品のうち、制御光の光源1、信号光の光源2、光混合器6、集光レンズ7、光学セル8、受光レンズ9、および、波長選択透過フィルター20は、図1の装置構成で本発明の光制御方法を実施するために必須の装置構成要素である。なお、NDフィルター3、シャッター4、半透過鏡5、および絞り19は必要に応じて設けるものであり、また、光検出器11および22、およびオシロスコープ100は、本発明の光制御方法を実施するためには必要ないが光制御の動作を確認するための電子装置として、必要に応じて用いられる。

【0069】次に、個々の構成要素の特徴ならびに動作について説明する。

【0070】制御光の光源1にはレーザー装置が好適に用いられる。その発振波長および出力は、本発明の光制御方法が対象とする信号光の波長および使用する光応答性組成物の応答特性に応じて適宜選択される。レーザー発振の方式については特に制限はなく、発振波長帯域、出力、および経済性などに応じて任意の形式のものを用いることができる。また、レーザー光源の光を非線形光学素子によって波長変換してから使用しても良い。具体的には例えば、アルゴンイオンレーザー（発振波長457.9ないし514.5 nm）、ヘリウム・ネオンレーザー（633 nm）などの気体レーザー、ルビーレーザーやNd:YAGレーザーなどの固体レーザー、色素レーザー、半導体レーザーなどを好適に使用することができる。信号光の光源2にはレーザー光源からのコヒーレント光だけではなく非コヒーレント光を使用することもできる。また、レーザー装置、発光ダイオード、ネオン放電管など、単色光を与える光源の他、タングステン電球、メタルハライドランプ、キセノン放電管などからの連続スペクトル光を光フィルターやモノクロメーターで波長選択して用いても良い。

【0071】本発明の光制御方法で利用される光応答性組成物、信号光の波長帯域、および制御光の波長帯域は、これらの組み合わせとして、使用目的に応じて適切な組み合わせが選定され、用いられる。以下、信号光の光源2として半導体レーザー（発振波長830 nm、連続発振出力5 mW、ビーム整形後の直径約8 mmのガウスビーム）、制御光の光源1としてヘリウム・ネオンレーザー（発振波長633 nm、ビーム直径2 mmのガウスビーム）、および光学セル8として前記の液状光応答性組成物を充填した光学セル800の組み合わせを用いた場合について実施形態を説明する。

【0072】NDフィルター3は必ずしも必要ではない

が、装置を構成する光学部品や光学素子へ必要以上に高いパワーのレーザー光が入射することを避けるため、また、本発明で用いられる光学素子の光応答性能を試験するにあたり、制御光の光強度を増減するために有用である。この実施形態では後者の目的で数種類のNDフィルターを交換して使用した。

【0073】シャッター4は、制御光として連続発振レーザーを用いた場合に、これをパルス状に明滅させるために用いられるものであり、本発明の光制御方法を実施する上で必須の装置構成要素ではない。すなわち、制御光の光源1がパルス発振するレーザーであり、そのパルス幅および発振間隔を制御できる形式の光源である場合や、適当な手段で予めパルス変調されたレーザー光を光源1として用いる場合は、シャッター4を設けなくても良い。

【0074】シャッター4を使用する場合、その形式としては任意のものを使用することができ、例えば、オプティカルチョップ、メカニカルシャッター、液晶シャッター、光カー効果シャッター、ポッケルセル、音響光学(AO)変調器などを、シャッター自体の作動速度を勘案して適時選択して使用することができる。

【0075】半透過鏡5は、この実施形態において、本発明の光制御方法の作用を試験するにあたり、制御光の光強度を常時見積もるために用いるものであり、光分割比は任意に設定可能である。

【0076】光検出器11および22は、本発明の光・光制御による光強度の変化の様子を電気的に検出して検証するため、また、本発明の光制御装置の性能を試験するために用いられる。光検出器11および22の形式は任意であり、検出器自体の応答速度を勘案して適時選択して使用することができ、例えば、光電子増倍管やフォトダイオード、フォトトランジスターなどを使用することができる。

【0077】前記光検出器11および22の受光信号はオシロスコープ100などの他、AD変換器とコンピュータの組み合わせ(図示せず)によってモニターすることができる。

【0078】光混合器6は、光学セル8中を伝播して行く制御光および信号光の光路を調節するために用いるものであり、本発明の光制御方法および光制御装置を実施するに当たり重要な装置構成要素の一つである。偏光ビームスプリッター、非偏光ビームスプリッター、またはダイクロイックミラーのいずれも使用することができ、光分割比についても任意に設定可能である。

【0079】集光レンズ7は、信号光および制御光に共通の収束手段として、光路が同一になるように調節された信号光および制御光を収束させて前記光学セル8へ照射するためのものであり、本発明の光制御方法および光制御装置の実施に必須な装置構成要素の一つである。集光レンズ7の焦点距離、開口数、F値、レンズ構成、レ

ンズ表面コートなどの仕様については任意のものを適宜使用することができる。集光レンズ7を前記光学セルに組み込むこともできる。

【0080】この実施形態では集光レンズ7として、倍率40倍、焦点距離5mm、開口数0.65の顕微鏡用対物レンズを用いた。

【0081】受光レンズ9は、収束されて光学セル8へ照射され、透過してきた信号光および制御光を平行および/または収束ビームに戻すための手段であるが、本実施形態に示すように、前記集光レンズ7の開口数より小さい開口数のレンズを用いることによって、充分な大きさで強度変調および/または光束密度変調された信号光を再現性良く分別して取り出すことができる。

【0082】本実施形態では受光レンズ9として、例えば、倍率20倍、開口数0.4の顕微鏡レンズを用いた。すなわち、集光レンズ7の開口数より受光レンズ9の開口数を小さくすることにより、信号光の光束のうち、強度変調および/または光束密度変調を強く受けた領域の光束を分別して取り出すことが可能となり、充分な大きさで変調を受けた信号光を再現性良く検出できるようになる。もちろん、レンズ開口数が大きくても、絞り19を入れたり、光検出器22に光束の中心部分のみ入射させて実質的に開口数を小さくしても良いことは言うまでもない。また、後で述べるように、集光レンズおよび受光レンズの代りに凹面鏡を用いることも可能である(実施形態4参照)。更に、受光レンズ9を前記光学セル8に組み込むこともできる。

【0083】波長選択透過フィルター20は、図1の装置構成で本発明の光制御方法を実施するために必須の装置構成要素の一つであり、前記光学セル8中の同一の光路を伝播してきた信号光と制御光の混合光から信号光のみを取り出すための手段の一つとして用いられる。

【0084】波長の異なる信号光と制御光とを分離するための手段としては他に、プリズム、回折格子、ダイクロイックミラーなどを使用することができる。これらの、信号光・制御光分離手段を前記光学セル8に組み込むことができる。

【0085】図1の装置構成で用いられる波長選択透過フィルター20としては、制御光の波長帯域の光を完全に遮断し、一方、信号光の波長帯域の光を効率良く透過することのできるような波長選択透過フィルターであれば、公知の任意のものを使用することができる。例えば、色素で着色したプラスチックやガラス、表面に誘電体多層蒸着膜を設けたガラスなどを用いることができる。

【0086】以上のような構成要素から成る図1の光学装置において、光源1から出射された制御光の光ビームは、透過率を加減することによって透過光強度を調節するためのNDフィルター3を通過し、次いで制御光をパルス状に明滅させるためのシャッター4を通過して、半透

過鏡5によって分割される。

【0087】半透過鏡5によって分割された制御光の一部は光検出器11によって受光される。ここで、光源2を消灯、光源1を点灯し、シャッター4を開放した状態において、光学セル8への光ビーム照射位置における光強度と光検出器11の信号強度との関係をあらかじめ測定して検量線を作成しておけば、光検出器11の信号強度から、光学セル8に入射する制御光の光強度を常時推定することが可能になる。この実施形態では、NDフィルター3によって、光学セル8へ入射する制御光のパワーを0.5mWないし25mWの範囲で調節した。

【0088】半透過鏡5で分割・反射された制御光は、光混合器6および集光レンズ7を通過して、収束されて光学セル8に照射される。光学セル8を通過した制御光の光ビームは、受光レンズ9を通過した後、波長選択透過フィルター20によって遮断される。

【0089】光源2から出射された信号光の光ビームは、前記光混合器6によって、制御光と同一光路を伝播するよう混合され、集光レンズ7を経由して、光学セル8に収束・照射され、素子を通過した光は受光レンズ9および波長選択透過フィルター20を透過した後、必要に応じて設けられる絞り19を通過した後、光検出器22にて受光される。

【0090】図1の光学装置を用いて光制御の実験を行い、図5および図6に示すような光強度変化を観測した。図5および図6において、111は光検出器11の受光信号、222および223は光検出器22の受光信号である。光検出器22の受光信号222の得られる場合と223の得られる場合の違いは、以下の通りである。

【0091】図1の装置配置においては、光学セル8に制御光と信号光とを収束して入射させているが、収束ビーム径が最小となる位置（焦点Fc）を光学セル8の集光レンズ7に近い所（光の入射側）に設定すると、前記光学セル8を透過した前記信号光の見かけの強度が減少する方向の光応答222が観察される。一方、収束ビーム径が最小となる位置（焦点Fc）を光学セル8の受光レンズ9に近い所（光の出射側）に設定すると、前記光学セル8を透過した前記信号光の見かけの強度が増大する方向の光応答223が観察される。

【0092】このような光応答が生じる機構の詳細については未解明であり、現在、鋭意検討中であるが、制御光の照射により光応答性組成物の透過率や屈折率等が変化することに起因するものと推測される。

【0093】ここで、同一の光路で収束された制御光と信号光の焦点位置と光学セルの位置関係を変化させる方法としては、例えば精密ねじによる微動機構を設けた架台、圧電素子アクチュエータを設けた架台、または超音波アクチュエータを設けた架台などの上に光学セル8を取り付けて上記のように移動させる他、集光レンズ7の

材質に非線形屈折率効果の大きいものを用いて制御光パルスのパワー密度を変えて焦点位置を変化させる方法、集光レンズ7の材質に熱膨張係数の大きいものを用いて加熱装置で温度を変えて焦点位置を変化させる方法などを用いることができる。

【0094】図1の光学装置を用いて光制御の実験を行い、図5および図6に示すような光強度変化を観測したが、その詳細は以下に述べる通りである。

【0095】まず、制御光の光ビームと信号光の光ビームとが、光学セル8内部または近傍の同一領域で焦点Fcを結ぶように、それぞれの光源からの光路、光混合器6、および集光レンズ7を調節した。次いで、波長選択透過フィルター20の機能を点検した。すなわち、光源2を消灯した状態で、光源1を点灯し、シャッター4を開閉した場合には光検出器22に応答が全く生じないことを確認した。

【0096】なお、収束ビーム径最小位置（焦点Fc）の光学セル8上での移動は、光学セル8を移動させて行った。すなわち、集光レンズ7および受光レンズ9の間隔（ $d_{78}+d_{89}$ ）を固定したまま、光学セル8と集光レンズ7の距離を変化させ、同一の光路で収束された制御光および信号光の焦点位置と光学セル8との位置関係を変化させて行った。

【0097】まず前記焦点Fcを光学セル8の集光レンズ7置した場合について述べる。この場合の、制御光の波形111に対する信号光の応答波形222を図5に示す。

【0098】シャッター4を閉じた状態で制御光の光源1を点灯し、次いで、時刻 t_1 において光源2を点灯し光学セル8へ信号光を照射すると、光検出器22の信号強度はレベルCからレベルAへ増加した。

【0099】時刻 t_2 においてシャッター4を開放し、光学セル8内部の信号光が伝播しているのと同じ光路へ制御光を収束・照射すると光検出器22の信号強度はレベルAからレベルBへ減少した。すなわち、信号光の見かけの強度が減少する方向の光応答が観察された。この変化の応答時間は2マイクロ秒未満であった。

【0100】時刻 t_3 においてシャッター4を閉じ、光学セルへの制御光照射を止めると光検出器22の信号強度はレベルBからレベルAへ復帰した。この変化の応答時間は3マイクロ秒未満であった。

【0101】時刻 t_4 においてシャッター4を開放し、ついで、時刻 t_5 において閉じると、光検出器22の信号強度はレベルAからレベルBへ減少し、次いでレベルAへ復帰した。

【0102】時刻 t_6 において光源2を消灯すると光検出器22の出力は低下し、レベルCへ戻った。

【0103】ついで、前記焦点Fcを光学セル8の受光レンズ9側に設置した場合について述べる。この場合の、制御光の波形111に対する信号光の応答波形22

3を図6に示す。

【0104】シャッター4を閉じた状態で制御光の光源1を点灯し、次いで、時刻 t_1 において光源2を点灯し光学セル8へ信号光を照射すると、光検出器22の信号強度はレベルCからレベルAへ増加した。

【0105】時刻 t_2 においてシャッター4を開放し、光学セル8内部の信号光が伝播しているのと同じ光路へ制御光を収束・照射すると光検出器22の信号強度はレベルAからレベルDへ増加した。すなわち、信号光の見かけの強度が増大する方向の光応答が観察された。この変化の応答時間は2マイクロ秒未満であった。

【0106】時刻 t_3 においてシャッター4を閉じ、光学セルへの制御光照射を止める、と光検出器22の信号強度はレベルDからレベルAへ復帰した。この変化の応答時間は3マイクロ秒未満であった。

【0107】時刻 t_4 においてシャッター4を開放し、ついで、時刻 t_5 において閉じると、光検出器22の信号強度はレベルAからレベルDへ増加し、次いでレベルAへ復帰した。

【0108】時刻 t_6 において光源2を消灯すると光検出器22の出力は低下し、レベルCへ戻った。

【0109】以上まとめると、光学セル8へ、制御光を図5または図6の111に示すような波形で表される光強度の時間変化を与えて照射したところ、信号光の光強度をモニターして示す光検出器22の出力波形は図5の222または図6の223に示すように、制御光の光強度の時間変化に対応して可逆的に変化した。すなわち、制御光の光強度の増減または断続により信号光の透過を制御すること、すなわち光で光を制御すること（光・光制御）、または、光で光を変調すること（光・光変調）ができることが確認された。

【0110】なお、制御の光の断続に対応する信号光の光強度の変化の程度は、前記の光検出器22の出力レベルA、BおよびCを用いて次に定義される値 ΔT [単位%] または、A、CおよびDを用いて次に定義される値 $\Delta T'$ [単位%]

【数1】

$$\Delta T = 100 [(A-B) / (A-C)]$$

【数2】

$$\Delta T' = 100 [(D-A) / (A-C)]$$

によって定量的に比較することができる。ここで、Aは制御光を遮断した状態で信号光の光源2を点灯した場合の光検出器22の出力レベル、BおよびDは信号光と制御光を同時に照射した場合の光検出器22の出力レベル、Cは信号光の光源2を消灯した状態の光検出器22の出力レベルである。

【0111】上の例において、制御光の入射パワーを5mWとし、集光レンズ7および受光レンズ9に対する光学セル8の位置を変化させて信号光の光応答の向きと大きさを調べたところ、信号光強度が減少する向きの応答

の大きさ ΔT の最大値は89%、見かけの信号光強度が増加する向きの応答の大きさ $\Delta T'$ の最大値は51%であった。なお、制御光の焦点位置を光学セル内の光応答性組成物の入射側近傍に置き、制御光を1ミリ秒よりも長いパルス幅で照射した場合、制御光のパワーを10mWよりも大きくすると、制御光の焦点位置において、溶剤のクロロホルムが沸騰を始めた。溶剤の沸騰は極めて局部的に起こるため、光学セル内部の圧力上昇は極めて軽微であった。また、制御光を遮断すると、直ちに沸騰は停止した。

【0112】上記のように収束ビーム径が最小となる位置（焦点Fc）と光学セル8の位置関係を変えることによって、信号光の光応答の向きを逆転させ、信号光の見かけの強度が減少する方向、または、増加する方向の応答を得ることができる。

【0113】このような光応答変化の生じる機構を調べるため、光制御を行った場合に起こる信号光ビーム断面における光強度分布の変化の測定を行った。すなわち、図1の装置において、受光レンズ9を集光レンズ7の開口数（本実施形態の場合は0.65）よりも大きな開口数（例えば0.75）のものに変更し、絞り19を取り外し、光検出器22の代わりに図7に概要を示すような光強度分布測定器を設置し、光学セル8を透過した光線束の全てを受光レンズ9で受光・収束させて前記光強度分布測定器の受光部31（有効直径4mm）へ入射させ、信号光光線束断面の光強度分布を測定した。測定結果を図8、9、10に示す。ここで、光強度分布測定器は、図7に示すように、受光部31（有効直径4mm）に対して幅1mmの第一のスリット32を設け、第一のスリットの長さ方向、すなわち図7において点Xから点Yの向きに、幅25 μ mの第二のスリット33を一定速度で移動させて、2枚のスリットが作る1mm \times 25 μ mの長方形の窓を通過した光の強度を、前記窓の移動位置に対応させて測定する装置である。前記窓の移動位置に対応させて光強度を測定するには、例えば、第二のスリット33の移動速度に同期させたストレージオシロスコープ上に、前記窓を通過した光を受光した検出器の出力を記録すれば良い。図8～10は、以上のようにして、ストレージオシロスコープ上に記録された信号光の光ビーム断面についての光強度分布を示すものであり、横軸（光ビーム断面内の位置）は図7の点Xから点Yの方向の位置に対応し、縦軸は光強度を表す。

【0114】図8は、光学セル8に制御光が入射せず、信号光のみが入射した場合の前記信号光ビーム断面の光強度分布である。この場合の光強度分布は、中心部分の強度が強く、周辺に行くに従い強度が弱まる分布（おおむね「ガウス分布」）である。

【0115】図9は、収束ビーム径が最小となる位置（焦点Fc）を光学セル8の集光レンズ7に近い所（光の入射側）に設定し、制御光を照射したとき見かけの信

号光強度が減少する向きの光応答 222 が観察される条件において、制御光を照射したときの信号光ビーム断面の光強度分布である。この場合の光強度分布は、中心部分の光強度が弱く、周辺で光強度が増大する分布になっている。信号光ビーム断面の中心部の光強度は、制御光強度および光学セル 8 と焦点の位置関係に依存して減少し、制御光強度が増すに従い、ゼロに近づいていく。したがって、この場合、信号光ビームの中心部分だけを取り出して、見かけの信号光強度を測定すると、制御光の断続に対応して、信号光の強度が減少する向きの光応答 222 を、十分な大きさと取り出すことができる。

【0116】図 10 は、収束ビーム径が最小となる位置（焦点 F_c ）を光学セル 8 の受光レンズ 9 に近い所（光の出射側）に設定し、制御光を照射したとき見かけの信号光強度が増大する向きの光応答 223 が観察される条件において、制御光を照射したときの信号光ビーム断面の光強度分布である。この場合は、中心部分の光強度が、制御光を照射しない場合の中心部分の光強度（図 8）より強くなっている。この場合、信号光ビーム断面の中心部の光強度は、制御光強度および光学セル 8 を焦点位置の関係に依存するが、制御光非照射時の数倍にも達する。したがって、この場合、信号光ビームの中心部分だけを取り出して、見かけの信号光強度を測定すると、制御光の断続に対応して、信号光の強度が増大する向きの光応答 223 を十分な大きさと取り出すことができる。

【0117】以上の実験から、制御光の断続による信号光の光強度変調（光応答）は、信号光ビーム（光束）断面の中心部で、特に大きく起きていることが判る。したがって、本発明の主旨とは逆に、受光レンズ 9 の開口数を集光レンズ 7 の開口数よりも大きくして、光学セル 8 を透過した信号光を全て補足し、光検出器で受光した場合、検出される光応答は、本発明の場合に比べて著しく小さくなってしまふ。また、光検出器に、制御光による光変調を受けた部分以外のノイズ成分が取り込まれてしまひ、 S/N 比が著しく悪くなってしまふ。

【0118】【実施形態 2】本発明の光制御光法および光制御装置において光応答を大きくするためには前記制御光および前記信号光を各々収束させて前記光学セルへ照射し、かつ、前記制御光および前記信号光のそれぞれの焦点の近傍の光子密度が最も高い領域が前記光学セル中において互いに重なり合うように前記制御光および前記信号光の光路をそれぞれ配置すれば良いが、そのためには信号光および制御光を実質的に同一光路で伝播させることが好ましい。なお、前記制御光および前記信号光の電場の振幅分布がガウス分布となっているガウスビームの場合、集光レンズ 7 などで、開き角 2θ で収束させたときの焦点 F_c 近傍における光線束および波面 30 の様子を図 11 に示す。ここで、波長 λ のガウスビームの直径 $2\omega_0$ が最小になる位置、すなわちビームウエスト

の半径 ω_0 は次の式で表される。

【0119】

$$\text{【数 3】 } \omega_0 = \lambda / (\pi \cdot \theta)$$

例えば、実施形態 1 で用いた集光レンズ（焦点距離 5 mm、開口数 0.65）で波長 633 nm、ビーム直径 1 mm の制御光を収束したときのビームウエストの半径 ω_0 は 2.02 μm 、同様にして波長 830 nm、ビーム直径 8 mm の信号光を収束したときのビームウエストの半径 ω_0 は 0.392 μm （ほぼ回折限界）と計算される。

【0120】図 12 に示すように、信号光および制御光が「実質的に同一光路」と看做することができるのは次のような場合である：

- 1) 制御光と信号光の光軸が互いに平行であって、制御光の光路、例えば断面 L_{02} （半径 r_2 ）の中に信号光の光路、例えば断面 L_{+1} 、 L_{01} 、または L_{-1} （半径 r_1 ； $r_1 \leq r_2$ ）が重なって伝搬する場合、
- 2) 制御光と信号光の光軸が互いに平行であって、信号光の光路、例えば断面 L_{02} （半径 r_2 ）の中に制御光の光路、例えば断面 L_{+1} 、 L_{01} 、または L_{-1} （半径 r_1 ； $r_1 \leq r_2$ ）が重なって伝搬する場合、
- 3) 制御光と信号光の光軸が互いに平行（光軸間の距離 l_{+1} 、 l_{-1} 、または $l_{+1} + l_{-1}$ ）であって、制御光の光路が断面 L_{+1} 、 L_{01} 、または L_{-1} のいずれか、信号光の光路も断面 L_{+1} 、 L_{01} 、または L_{-1} のいずれかである場合。

【0121】表 1 のデータは、一例として、実施形態 1 の装置において、集光レンズ 7 として、開口数 0.65 の顕微鏡用対物レンズを用い、受光レンズ 9 として、開口数 0.4 の顕微鏡用レンズを用い、収束ビーム径が最小となる位置（焦点）を光学セル 8 の集光レンズ 7 に近い所（光の入射側）に設定し、前記光学セルを透過した前記信号光が減少する方向の光応答 222 が観察される条件下、信号光の光路を断面 L_{02} （直径 8 mm）に固定し、断面 L_{+1} 、 L_{01} 、または L_{-1} （直径 1 mm）の制御光の光路（光軸）を光軸間の距離 l_{+1} または l_{-1} として ± 1.2 mm 平行移動した場合の、信号光・光応答の大きさ ΔT の変化を示したものである。信号光および制御光の光軸が完全に一致している場合の光応答が最大であるが、光軸間の距離 l_{+1} または l_{-1} が ± 0.6 mm 程度ずれても、光応答の大きさ ΔT は 7 ポイントほど変化するにすぎない。

【0122】すなわち、収束された信号光および制御光のそれぞれの焦点の近傍の光子密度が最も高い領域（ビームウエスト）が前記光学セル内の光応答性組成物中において互いに重なり合うように前記制御光および前記信号光の光路がそれぞれ配置され、これらの領域の重なり合いが最大になったとき、すなわち、前記制御光および前記信号光の光軸が完全に一致したとき前記光応答は最大になること、前記制御光および前記信号光の光路が実

質的に同一のとき、充分大きな光応答が得られることが判った。

【0123】

【表 1】

制御光 (633 nm) の 平行移動距離 l / mm	信号光 (830 nm) の 光応答 ΔT / %
-1.2	32
-0.9	66
-0.6	82
-0.3	87
0.0	89
+0.3	86
+0.6	83
+0.9	65
+1.2	34

【比較例 1】従来の技術に基づく比較実験を行うため、特開昭 53-137884 号公報、特開昭 63-231424 号公報、および特開昭 64-73326 号公報の記述に従い、図 13 に概要を示すような構成の装置を用い、光制御を試みた。すなわち、光路長 1 cm の石英製溶液セル 27 に絞り 19 を通した信号光の光源 2 からの半導体レーザー光（波長 830 nm）を照射し、透過した光を波長選択透過フィルター 20 を経由して光検出器 22 で受光し、一方、溶液セル 27 を透過する信号光の光路全体に、信号光に直交する方向から制御光を、投射レンズ 26 を用いて拡散させて照射した。図 13 の装置構成において、信号光の光源 1（波長 633 nm）、ND フィルター 3、シャッター 4、半透過鏡 5、および、光検出器 11 の役割および仕様は実施形態 1 の場合と同様である。なお、波長選択透過フィルター 20 は溶液セル 27 から散乱してくる制御光が光検出器 22 に入射するのを防ぐものであり、実施形態 1 で用いたのと同様のものを用いることができる。

【0124】色素としては実施形態 1 と同様にテトラ（ α -ブチル）銅フタロシアニンを用い、クロロホルム溶液を溶液セル 27 に充填して試験した。色素濃度については、光路長の相違、すなわち実施形態 1 の場合の光路長 50 μ m に対して 200 倍の光路長 1 cm であることを勘案し、実施形態 1 の場合の 200 分の 1 の濃度（ 2.5×10^{-5} mol/l）に設定し、実効的な透過率が実施形態 1 の場合と同等になるよう調節した。実施形態 1 の場合と同様に、ND フィルター 3 によって、光

学素子（溶液セル 27）へ入射する制御光のパワーを 0.5 mW ないし 2.5 mW の範囲で調節し、制御光をシャッター 4 を用いて明滅させた。しかしながら、制御光のパワーを最大にしても光検出器 22 へ入射する信号光の強度は全く変化しないという結果が得られた。すなわち、制御光のパワーを 0.5 mW ないし 2.5 mW の範囲で調節した限りでは、図 13 の装置構成・装置配置において光・光制御は実現できなかった。

【0125】【実施形態 3】実施形態 1 におけるテトラ（ α -ブチル）銅フタロシアニンの代わりに、色素として、テトラ（ α -ブチル）オキシバナジウムフタロシアニンを用いた。他は実施形態 1 に記載の方法と同様にし、石英ガラス製光学セル 8 に液状の光応答性組成物を充填した。この場合の透過率スペクトルを図 14 に示す。この膜の透過率は制御光の波長（633 nm）で 3.4%、信号光の波長（780 nm）で 78% であった。

【0126】この膜型光学素子を実施形態 1 の場合と同様な光制御装置（図 1）に取り付け、制御光および信号光の収束ビーム径が最小となる位置（焦点 F_c ）と光学セル 8 の位置関係を変えながら、制御光の断続に対応した信号光の光応答の向きおよび大きさを実施形態 1 の場合と同様にして調べた。ただし、信号光の光源 2 として半導体レーザー（発振波長 780 nm、連続発振出力 6 mW、ビーム整形後の直径約 8 mm のガウスビーム）を、制御光の光源 1 としてヘリウム・ネオンレーザー（発振波長 633 nm、ビーム直径 2 mm のガウスビー

ム)を、集光レンズ7として倍率20倍、開口数0.4の顕微鏡用レンズを、受光レンズ9として倍率10倍、開口数0.3の顕微鏡用対物レンズを用い、集光レンズ7および受光レンズ9の間隔($d_{78}+d_{89}$)を固定したまま、光学セル8と集光レンズ7の距離を変化させ、同一の光路で収束された制御光および信号光の焦点位置と光学セル8との位置関係を変化させて行った。

【0127】制御光の入射パワー5mWのとき、信号光強度が減少する向きの応答の大きさ ΔT の最大値は82%、見かけの信号光強度が増加する向きの応答の大きさ $\Delta T'$ の最大値は54%であった。

【0128】〔実施形態4〕図15には実施形態4の光制御装置の概略構成が示されている。このような光学装置構成および配置は、図15に例示するような内部形態が薄膜型の光学セル8の他に、外部および外部形態が板状、直方体状、円柱状、半円柱状、四角柱状などの光学セルを用いる場合にも好適に用いることができる。

【0129】光源1および2、NDフィルター3、シャッター4、光検出器11および22、光学セル8、波長選択透過フィルター20、およびオシロスコープ100については実施形態1(図1)と同様のものを同様にして用いた。

【0130】図15に示すような配置でダイクロイックミラー21を用いることで、制御光を分割して、その光強度を光検出器11でモニターすると同時に、制御光と信号光の光路を重ね合わせることができ、図1の配置で必要な光混合器6を省略することができる。ただし、図15の配置においては、ダイクロイックミラー21の波長選択透過および反射を補完するために、信号光を完全に遮断し制御光だけを透過させるような波長選択透過フィルター10を光検出器11の前に設けることが好ましい。また、信号光および/または制御光が光源1および2へ戻り、光源装置に悪影響を与えるのを避けるため、必要に応じて、光アイソレーター13および14を、それぞれ光源1および2の前に設けても良い。

【0131】光路を一致させた信号光および制御光を一緒に収束させて光学セル8へ照射する際の光収束手段として、集光レンズ7および受光レンズ9の代りに、図15のような配置において凹面鏡15および16を用いることができる。信号光と制御光に共通の収束手段としてレンズを用いる場合、厳密には波長によって焦点距離が異なるという問題が生じるが、凹面鏡ではその心配がない。

【0132】図15に例示するような、本発明の光制御装置において前記光学素子を透過した後、発散していく信号光光線束のうち、前記強度変調および/または光束密度変調を強く受けた領域の信号光光線束を分別して取り出すには、次のような方法を採用することができる。

【0133】(1)光検出器22の手前に絞り19を設ける方法。

【0134】(2)照射側の凹面鏡15の開口角よりも受光側の凹面鏡16の開口角を小さくする方法。

【0135】(3)照射側の凹面鏡15の開口角よりも受光側の凹面鏡16の開口角を小さくし、更に、光検出器22の手前に絞り19を設ける方法。

【0136】図15に例示するような、本発明の光制御装置において必須の装置構成要素は光源1および2、ダイクロイックミラー21、波長選択透過フィルター20、凹面鏡15、16、および光学セル8である。なお、図15におけるダイクロイックミラー21の代りに偏光または非偏光のビームスプリッターを用いることもできる。

【0137】本発明の光制御方法を図15に示すような装置で行う場合の手順として、まず、制御光(光源1)と信号光(光源2)の光路が一致し、共通の焦点Fc(ビームウエスト)位置に光学素子8が配置されるよう調節を行い、次いで、ダイクロイックミラー21ならびに波長選択透過フィルター10および20の機能を点検するため、光源1と2を交互に点灯し、光源1のみ点灯(シャッター4開放)したとき光検出器22に反応がないこと、および光源2のみを点灯したとき光検出器11に反応がないことを確認した。

【0138】以下、実施形態1の場合と同様に、前記光学セル8を用いた光・光制御方法を実施し、実施形態1の場合と同等の実験結果を得た。

【0139】

【発明の効果】以上、詳細に説明したように、本発明の光制御方法および光制御装置によれば、例えば、可視領域にあるレーザー光を制御光として、近赤外線領域にある信号光を効率良く変調することが、極めて単純な光学装置によって、電子回路などを一切用いることなく、実用上十分な応答速度において実現可能になる。

【0140】更に、液状の光応答性組成物を光学セルに充填して使用することにより、光学散乱を小さくすることができ、できる限り小さいパワーで大きな光応答を示す光学装置を提供することができる。

【0141】更に、揮発性の溶剤を用いて液状の光応答性組成物を作成することによって、過大パワーの制御光が入射した場合は、前記溶剤が沸騰して泡を発生し、その結果制御光を遮断し、光学素子が損傷を受けることを防ぐようにすることができる。

【0142】光応答性組成物中に照射された制御光の焦点近傍の色素が劣化しても、拡散による物質移動によって、光応答性組成物が液状でない場合に比べて長期間、機能を発揮させることができる。

【0143】光学セル中の光応答性組成物の交換を、簡便に実施することができる。

【0144】光学セルに制御光および信号光を各々収束させる前記収束手段、および/または、光学セル中の光応答性組成物を透過した後、発散していく信号光光線束

のうち、強度変調および／または光束密度変調を強く受けた領域の信号光光線束を分別して取り出す手段、および／または、光学セル中の前記光応答性組成物を透過してきた信号光と制御光の混合光を、信号光と制御光とに分離する手段を組み込むことによって、極めてシンプルかつコンパクトな光制御装置を提供することができる。

【図面の簡単な説明】

【図 1】 本発明を実施する際に用いられる装置構成を例示した実施形態 1 の構成図である。

【図 2】 光学ガラスまたは石英ガラス製光学セルを例示した模式図である。

【図 3】 組立式光学セルの構成部品を例示した模式図である。

【図 4】 実施形態 1 の光応答性組成物を充填した光学セルの透過率スペクトルである。

【図 5】 制御光および信号光の光強度時間変化を例示した図である。

【図 6】 制御光および信号光の光強度時間変化を例示した図である。

【図 7】 光強度分布測定に用いたスリットと光ビームとの関係を示す図である。

【図 8】 信号光のビーム断面の光強度分布を表した図である。

【図 9】 信号光のビーム断面の光強度分布を表した図である。

【図 10】 信号光のビーム断面の光強度分布を表した図である。

【図 11】 集光レンズなどで収束されたガウスビームの焦点近傍における様子を表した模式図である。

【図 12】 制御光および信号光の光路（および光軸）の関係を例示した図である。

【図 13】 従来技術で用いられている装置構成を例示した構成図である。

【図 14】 実施形態 3 の光応答性組成物を充填した光学セルの透過率スペクトルである。

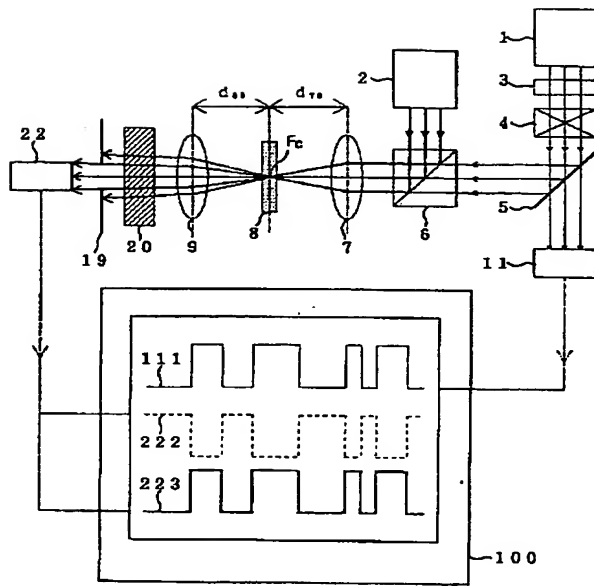
【図 15】 本発明を実施する際に用いられる実施形態 4 の装置構成を例示した構成図である。

【符号の説明】

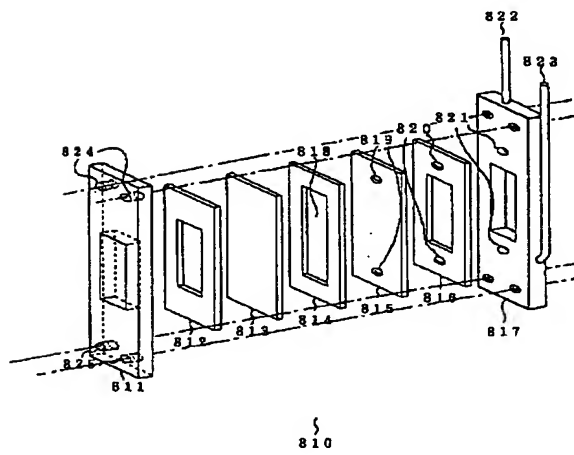
1 制御光の光源、2 信号光の光源、3 ND フィルター、4 シャッター、5 半透過鏡、6 光混合器、7 集光レンズ、8 液状の光応答性組成物を充填した光学セル、9 受光レンズ、10 波長選択透過フィルター（信号光遮断用）、11 光検出器、13 光アイソレーター（制御光用）、14 光アイソレーター（信号光用）、15 凹面鏡、16 凹面鏡、19 絞り、

20 波長選択透過フィルター（制御光遮断用）、21 ダイクロイックミラー、22 光検出器（信号光の光強度検出用）、26 投射レンズ、27 石英製溶液セル（光路長 1 cm）、30 波面、31 光強度分布測定器の受光部（有効直径 4 mm）、32 第一のスリット（幅 1 mm）、33 第二のスリット（幅 25 μ m）、100 オシロスコープ、111 光検出器 11 からの信号（制御光の光強度時間変化曲線）、222 および 223 光検出器 22 からの信号（信号光の光強度時間変化曲線）、800 ガラス製光学セル、801 入射・出射面ガラス、802 入射・出射面ガラス、803 側面ガラス、804 側面ガラス、805 底面ガラス、806 導入管、807 導入口、808 液状光応答性組成物充填部、810 組立式光学セル、811 固定枠、812 ゴムパッキン、813 入射・出射面ガラス、814 スペース、815 入射・出射面ガラス（導入孔付）、816 ゴムパッキン（導入孔付）、817 固定枠（導入管付）、818 液状光応答性組成物充填部、819 導入孔、820 導入孔、821 導入孔、822 導入管、823 導入管、824 固定ネジ穴、825 固定ネジ穴、A 制御光を遮断した状態で信号光の光源を点灯した場合の光検出器 22 の出力レベル、B 焦点 F_c が光学セル 8 の集光レンズ側に設定された場合で、かつ信号光の光源を点灯した状態で制御光を照射した場合の光検出器 22 の出力レベル、C 信号光を消灯した状態の光検出器 22 の出力レベル、D 焦点 F_c が光学セル 8 の受光レンズ側に設定された場合で、かつ信号光の光源を点灯した状態で制御光を照射した場合の光検出器 22 の出力レベル、d78 集光レンズ 7 と光学セル 8 の距離、d89 光学セル 8 と受光レンズ 9 の距離、 F_c 焦点、 L_{01} 、 L_{+1} 、 L_{-1} および L_{02} 信号光または制御光の光ビーム断面、 l_{+1} および l_{-1} 信号光または制御光の光軸の平行移動距離、 r_1 信号光または制御光の光ビーム断面 L_{01} 、 L_{+1} または L_{-1} の半径、 r_2 信号光または制御光の光ビーム断面 L_{02} の半径、 t_1 信号光の光源を点灯した時刻、 t_2 制御光を遮断していたシャッターを開放した時刻、 t_3 制御光をシャッターで再び遮断した時刻、 t_4 制御光を遮断したシャッターを開放した時刻、 t_5 制御光をシャッターで再び遮断した時刻、 t_6 信号光の光源を消灯した時刻、 θ 集光レンズで収束させた光ビームの外周部が光軸となす角度、 ω_0 集光レンズで収束させたガウスビームのビームウエスト（焦点位置におけるビーム半径）。

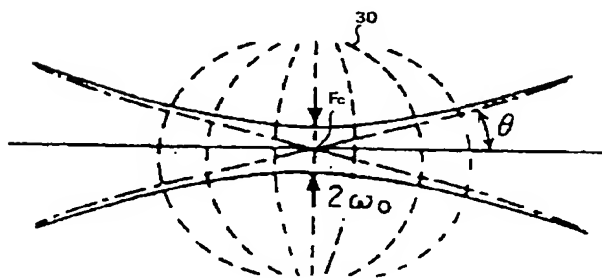
【図1】



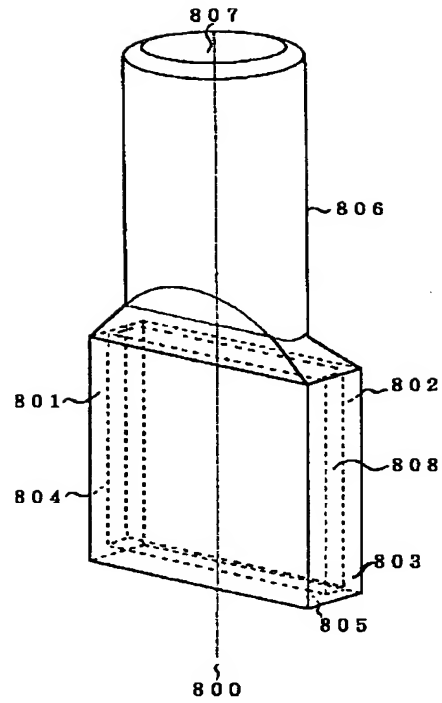
【図3】



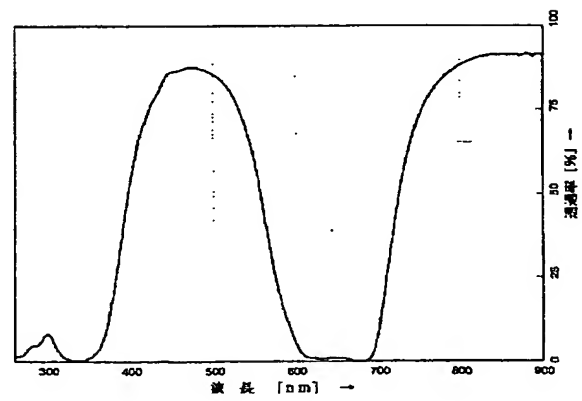
【図11】



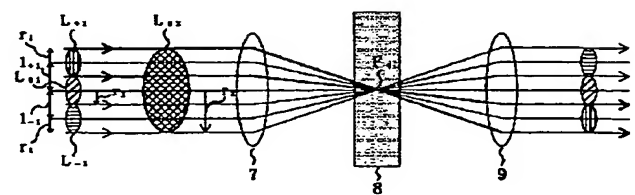
【図2】



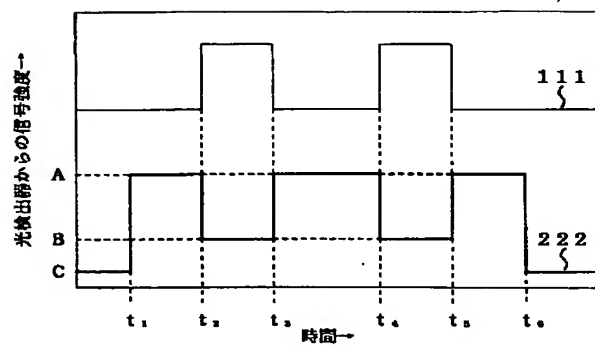
【図4】



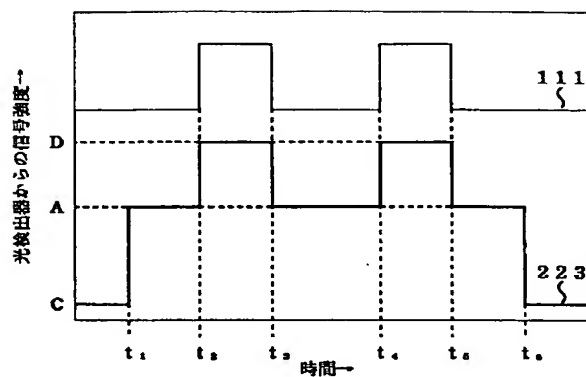
【図12】



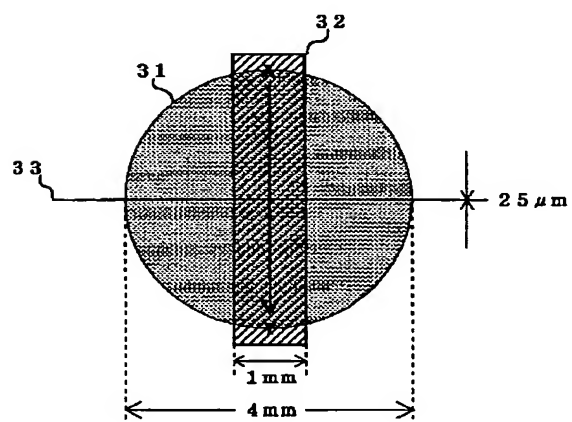
【図 5】



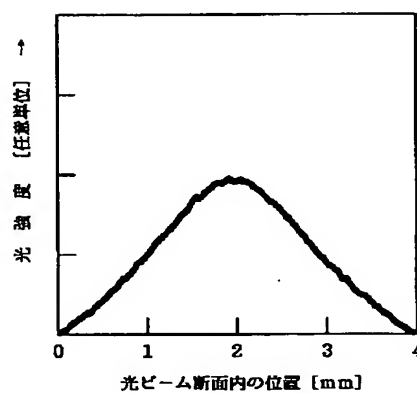
【図 6】



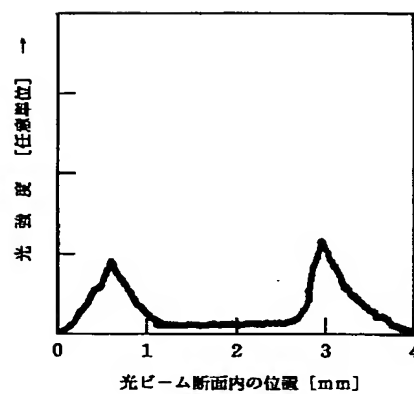
【図 7】



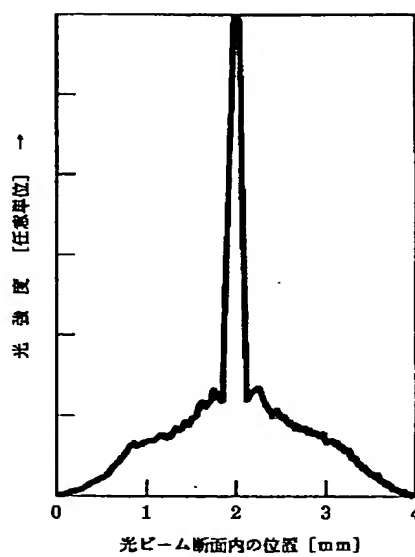
【図 8】



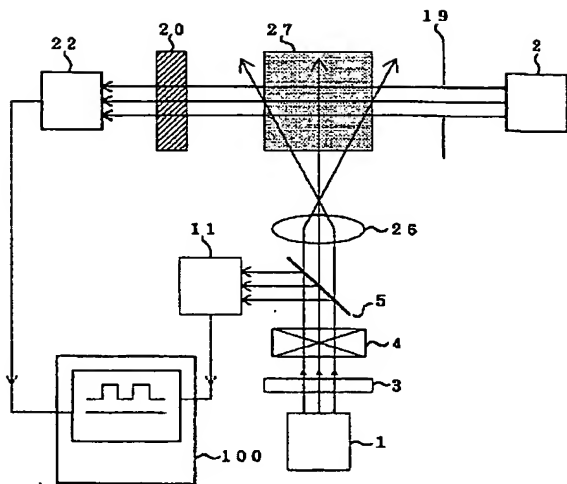
【図 9】



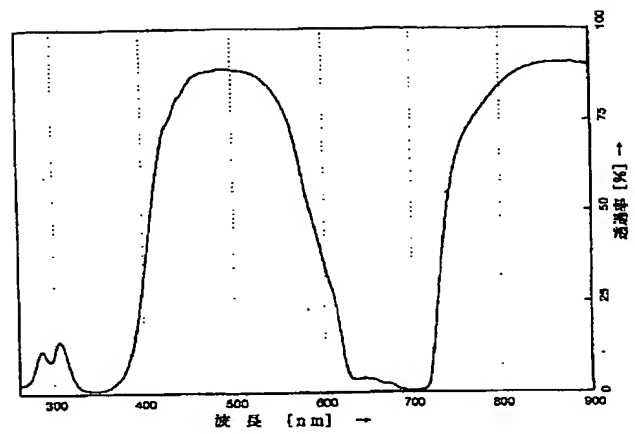
【図 10】



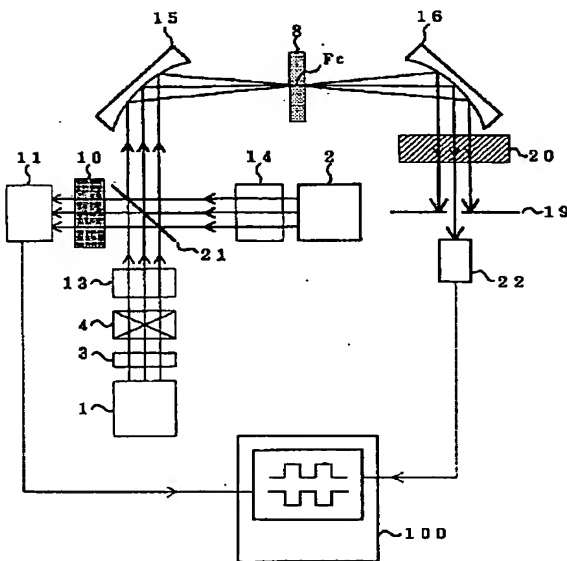
【図13】



【図14】



【図15】



フロントページの続き

- (72) 発明者 宝田 茂
東京都足立区堀之内1丁目9番4号 大日
精化工業株式会社東京製造事業所内
- (72) 発明者 柳本 宏光
東京都足立区堀之内1丁目9番4号 大日
精化工業株式会社東京製造事業所内

- (72) 発明者 甲斐 正勝
神奈川県横浜市神奈川区守屋町3丁目12番
地 日本ビクター株式会社内
- (72) 発明者 上野 一郎
神奈川県横浜市神奈川区守屋町3丁目12番
地 日本ビクター株式会社内